

特許協力条約に基づく国際出願願書 原本 (出願用) - 印刷日時 2003年02月14日 (14.02.2003) 金曜日 13時37分14秒

P03ZEN003WO

原本(田朝用) - 日間10日 2003年02月14日(14.02.2003)金曜日(13時31分14秒)			
0	受理官庁記入欄		
0-1	国際出願番号	PCT	
0-2	国際出願日	(17.2.03)	
•		受領印	
0-3	(受付印)	文领与)	
UJ	(文刊中)		
	1		
0-4	様式-PCT/RO/101		
	この特許協力条約に基づく国		
0.4.1	際出願願書は、	DOT FLOW W : 0.00	
0-4-1	右記によって作成された。	PCT-EASY Version 2.92	
A F		(updated 01.01.2003)	
0-5	申立て		
	出願人は、この国際出願が特許		
	協力条約に従って処理されるこ とを請求する。		
0-6	出願人によって指定された受	日本国特許庁 (RO/JP)	
	理官庁		
0-7	出願人又は代理人の書類記号	P03ZEN003WO	
T	発明の名称	あと施工アンカーとその下孔加工用ドリルビット	
П	出願人		
11-1	この欄に記載した者は	出願人である (applicant only)	
I I-2	右の指定国についての出願人で	米国を除くすべての指定国 (all designated	
	ある。	States except US)	
II-4ja	名称	株式会社善建築設計事務所	
II-4en	Name	KABUSHIKI KAISHA ZEN KENCHIKU SEKKEI JIMUSHO	
II-5ja	あて名:	107-0061 日本国	
		東京都 港区	
		北青山3丁目12番7号	
II-5en	Address:	3-12-7, Kitaaoyama,	
		Minato-ku, Tokyo 107-0061	
		Japan	
1 I -6	国籍 (国名)	日本国 JP	
11-7	住所 (国名)	日本国 JP	
11-8	電話番号	03-3409-7848	
11-9	ファクシミリ番号	03-3409-7847	
TII-I	その他の出願人又は発明者	00 0400 1041	
111-1-1	この欄に記載した者は	出願人及び発明者である (applicant and	
		inventor)	
111-1-2	右の指定国についての出願人で	米国のみ (US only)	
	ある。	本国のか(US UNITY)	
III-1-4j	氏名(姓名)	佐藤 善則	
a 1-4e	Name (LAST, First)	SATO, Yoshinori	
n III-1-5j	•		
g 111-1-01	あて名:	154-0023 日本国	
		東京都世田谷区	
III_1_E	A 3 3	若林 2 - 3 2 - 1 7 - 4 0 2	
III-1-5e n	Address:	2-32-17-402, Wakabayashi,	
		Setagaya-ku, Tokyo 154-0023	
111		Japan	
111-1-6	国籍(国名)	日本国 JP	
111-1-7	住所(国名)	日本国 JP	

特許協力条約に基づく国際出願願書 原本 (出願用) - 印刷日時 2003年02月14日 (14.02.2003) 金曜日 13時37分14秒

	代理人又は共通の代表者、通	
	知のあて名 下記の者は国際機関において右	代理人 (agent)
	記のごとく出願人のために行動 する。	TC達入 (agent)
IV-1-1ja	50 氏名 (姓名)	志賀 富士弥
IV-1-1en	Name (LAST, First)	SHIGA, Fujiya
IV-1-2ja	あて名:	104-0044 日本国
		東京都 中央区
		明石町1番29号 掖済会ビル
IV 1 200	4.13	志賀内外国特許事務所内
IV-1-2en	Address:	c/o Shiga Patento Office
		Ekisaikai Bldg., 1-29, Akashi-cho, Chuo-ku, Tokyo 104-0044
	·	Japan
IV-1-3	電話番号	03-3545-2251
IV-1-4	ファクシミリ番号	03-3545-5560
7	国の指定	
V-1	「広域特許 (他の種類の保護又は取扱いを	EP: AT BE BG CH&LI CY CZ DE DK EE ES FI FR GB
	求める場合には括弧内に記載す	GR HU E T LU MC NL PT SE SI SK TR 及びヨーロッパ特許条約と特許協力条約の締約国で
	る。)	及びコーロッパ特計条約と特計協力条約の締約国で ある他の国
V-2	国内特許	CN JP US
	(他の種類の保護又は取扱いを	
	求める場合には括弧内に記載す る。)	·
V-5	指定の確認の宣言	
	出願人は、上記の指定に加えて	
4	、規則4.9(b)の規定に基づき、 特許協力条約のもとで認められ	
	る他の全ての国の指定を行う。	
	ただし、V-6欄に示した国の指 定を除く。出願人は、これらの	
	追加される指定が確認を条件と	
	していること、並びに優先日か ら15月が経過する前にその確認	
	がなされない指定は、この期間	
	の経過時に、出願人によって取り下げられたものとみなされる	•
	ことを宣言する。	
V-6	指定の確認から除かれる国	なし (NONE)
VI-1	先の国内出願に基づく優先権 主張	
VI-1-1	出願日	2002年02月21日 (21. 02. 2002)
VI-1-2	出願番号	2002-044136
VI-1-3	国名	日本国 JP
VI-2	先の国内出願に基づく優先権	
VI-2-1	主張 出願日	2002年09月12日 (12. 09. 2002)
VI-2-2	出願番号	2002-266300
VI-2-3	国名	日本国 JP
VII-I	特定された国際調査機関(ISA	日本国特許庁 (ISA/JP)
)	

特許協力条約に基づく国際出願願書 原本 (出願用) - 印刷日時 2003年02月14日 (14.02.2003) 金曜日 13時37分14秒

P03ZEN003W0

VIII	申立て	申立て数	
VI I 1-1	発明者の特定に関する申立て	1 -	
VIII-2	出願し及び特許を与えられる国	-	
	際出願日における出願人の資格	<u> </u>	
VIII-3	に関する申立て		
	先の出願の優先権を主張する国際出願日における出願人の資格	-	
	に関する甲立て		
VIII-4	発明者である旨の申立て(米国	-	
VIII-5	を指定国とする場合) 不利にならない開示又は新規性		
,,,,	一要失の例外に関する申立て	_	
IX	照合欄	用紙の枚数	添付された電子データ
1 X - 1	願書(申立てを含む)	3	-
I X-2	明細書	27	-
1 X-3	請求の範囲	4	-
I X-4	要約	1	EZABSTOO. TXT
IX-5	図面	41	-
IX-7	合計	76	•
	添付書類	添付	添付された電子データ
1X-8	手数料計算用紙	√	–
IX-9	個別の委任状の原本	✓	<u> </u>
IX-17	PCT-EASYディスク	_	フレキシブ ルディスク
IX-19	要約書とともに提示する図の 番号	4	
IX-20	国際出願の使用言語名:	日本語	
X-1	提出者の記名押印		
X-1-1	氏名 (姓名)	志賀 富士弥 知道	

受理官庁記入欄

10-1	国際出願として提出された書	
	類の実際の受理の日	l
10-2	図面:	
10-2-1	受理された	
10-2-2	不足図面がある	
10-3	国際出願として提出された書類を補完する書類又は図面であってその後期間内に提出されたものの実際の受理の日(訂正日)	
10-4	特許協力条約第11条(2)に基づ く必要な補完の期間内の受理 の日	
10-5	出願人により特定された国際 調査機関	ISA/JP
10-6	調査手数料未払いにつき、国際調査機関に調査用写しを送付していない	

国際事務局記入欄

11-1	記録原本の受理の日	

PO3ZENOO3WO

PCT手数料計算用紙 (願書付属書) 原本 (出願用) - 印刷日時 2003年02月14日 (14.02.2003) 金曜日 13時37分14秒

[この用紙は、国際出願の一部を構成せず、国際出願の用紙の枚数に算入しない]

0	受理官庁記入欄	T		
0-1	国際出願番号			
0-2	受理官庁の日付印			
0-4	様式-PCT/RO/101 (付属書) このPCT手数料計算用紙は、			
0-4-1	右記によって作成された。	PCT-EASY Version (updated 01.01.		
0-9	出願人又は代理人の書類記号	PO3ZENOO3WO	1000/	
2	出願人	株式会社善建築設	計車数配	
12	所定の手数料の計算	金額/係数	(ロ) サイカア(小計 (JPY)	
12-1	送付手数料 1	□	18, 000	
12-2-1	調査手数料 S		72, 000	
12-2-2	国際調査機関	JP	12,000	
12-3	国際手数料	JF		
	基本手数料			
	(最初の30枚まで) b1	54, 000		
12-4	30枚を越える用紙の枚数	46		
12-5	用紙1枚の手数料 (2)	1, 200		
12-6	合計の手数料 b2	55, 200		
12-7	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$			
12-8	指定手数料	109, 200		
	国際出願に含まれる指定国数	4		
12-9	Number of designation fees payable (maximum 5)	4		
12-10	1指定当たりの手数料 (X)	11, 600		
12-11	合計の指定手数料 D	46, 400		
12-12	PCT-EASYによる料金の減 R 額	-16, 600		
12-13	国際手数料の合計 I (B+D-R)	₽	139, 000	
2-17	納付するべき手数料の合計 (T+S+I+P)	₽	229, 000	
12-19	支払方法	送付手数料:特許調查手数料:特許 国際手数料:銀行 優先権証明書請求	印紙 口座への振込み	
EASYによるチェック結果と出願人による言及				

3- - 出願人による言及 氏名 (名称)	6219	弁理士 き	5賀	富士弥

PCT手数料計算用紙 (願書付属書) 原本 (出願用) - 印刷日時 2003年02月14日 (14.02.2003) 金曜日 13時37分14秒

13-2-2	TRACED - LY 7 LOT H	
13-2-2	EASYによるチェック結果 指定国	Green?
	1000	より多くの指定が可能です。(以下の国が指定から
		はずされています: AP:(GH, GM, KE, LS, MW,
		MZ, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZM, ZW); EA: (AM, AZ,
		BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM); OA: (BF, BJ, CF, CG, CJ, CM, GA, GN, GQ, GW, ML, MR, NE, SN.
		BG, BR, BY, BZ, CA, CH, LI, CO, CR, CU, CZ, DE, DK, DM, DZ, EC, EE, ES, FI, GB, GD, GE,
		GH, GM, HR, HU, ID, IL, IN, IS, KE, KG, KP,
		KR, KZ, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LV, MA, MD,
		MG, MK, MN, MW, MX, MZ, NO, NZ, OM, PH, PL,
		PT, RO, RU, SC, SD, SE, SG, SK, SL, TJ, TM,
		TN, TR, TT, TZ, UA, UG, UZ, VC, VN, YU, ZA,
		ZM, ZW) 確認してください。
13-2-7	EASYによるチェック結果	Green?
	内訳	優先権の主張 1:
		優先権証明書が添付されていません。(優先権主張
_		日から16ヶ月以内に提出しなければなりません。)
		Green?
		優先権の主張 2: 優先権証明書が添けされていません。 /個件権主張
		優先権証明書が添付されていません。(優先権主張 日から16ヶ月以内に提出しなければなりません。)
13-2-10	EASYによるチェック結果	Green?
	注釈	願書に表示しなければならない通常の項目はすべて
		他のPCT-EASYの機能で入力することができます。言
		及を用いた表示の有効性について確認してください
		0
13-2-11	EASYによるチェック結果 受理官庁/国際事務局記入欄	Green?
	文柱6月/四家争份向配入側	この願書を作成したPCT-EASYは英語版ないし西欧言
		語版以外のWindows上で動作しています。ASCII文字
		以外の文字について、願書と電子データを注意して
	l	比較してください。

委 任 状

2003年2月13日

私儀 弁理士志賀富士弥氏、 弁理士小林博通氏 及び弁理士富岡潔氏を代理人と定めて下 記の権限を委任します。

1. 特許協力条約に基づく国際出願

に関する一切の件

- 2. 上記出願および指定国の指定を取下げる件
- 3. 上記出願についての国際予備審査の請求に関する一切の件並びに請求および選択国の選択を取下げる件

あて名 東京都港区北青山3丁目12番7号 名 称 株式会社善建築設計事務所

代表者 佐 藤 善



委 任 状

2003年2月13日

私儀 弁理士志賀富士弥氏、 弁理士小林博通氏 及び弁理士富岡潔氏を代理人と定めて下記の権限を委任します。

1. 特許協力条約に基づく国際出願

に関する一切の件

- 2. 上記出願および指定国の指定を取下げる件
- 3. 上記出願についての国際予備審査の請求に関する一切の件並びに請求および選択国の選択を取下げる件

あて名 東京都世田谷区若林2-32-17-402

氏名佐藤善



明細書

あと施工アンカーとその下孔加工用ドリルビット

技術分野

本発明は、既設コンクリート構造物等にドリル穿孔した上で埋め込まれることになるあと施工アンカーの改良に関し、特に鋼材等の引張強度と同等の引き抜き耐力が得られるようにしたいわゆるメカニカル式で且つアンダーカットタイプのあと施工アンカーに関するものである。

背景技術

この種のあと施工アンカーとしては従来から種々の構造のものが存在するが、特に近年では耐震補強等の要請から鋼材等の引張強度と同等の引き抜き耐力が得られるようにしたいわゆるアンダーカットタイプのあと施工アンカーが提案されるに至っている(例えば、国際公開第01/06070号パンフレット参照)。

より詳しくは、一般的なあと施工アンカーは、拡張部を有するスリーブとこれに内挿されて上記の拡張部を拡張させるためのプラグ(拡張子)とから構成されていて、アンカーを下孔に挿入した上でプラグもしくはスリーブそのものを打ち込んで両者の相対変位により拡張部を拡張させて、スリーブをアンカーとしてコンクリート構造物等に固定することを基本としている。これに対して、アンダーカットタイプのあと施工アンカーとは、アンカーが埋め込まれることになるコンクリート構造物に予め穿孔される下孔の孔底をテーパ状(スカート状)もしくは断面円錐台形状に拡底し、そのテーパ面に対して事後的に拡張されるスリーブ側の拡張部を密着さ

せることでアンカー効果を得ようするもので、一般的なストレート孔を下 孔とする場合と比べて引き抜き耐力が飛躍的に向上するとされている。

しかしながら、これまでに提案されているアンダーカットタイプのあと施工アンカーは、アンカーそれ自体だけでは下孔側のテーパ面に拡張部を密着させた状態を自己保持することができず、なおも改善の余地を残している。

すなわち、下孔側のテーパ面に密着させるべく一旦拡張させた拡張部は 多かれ少なかれスプリングバックを伴うことからその密着状態が不十分 で、引き抜き力を作用させることで初めて拡張部がテーパ面と馴染んで密 着するようになる。その一方、引き抜き力を除荷すると再び拡張部と下孔 側のテーパ面との密着状態が不十分となり、場合によっては両者の間に隙 間が生じることもあることから、除荷後に再度引き抜き力が作用した場合 にその初期荷重でアンカーの抜け出しが発生するおそれがあり好ましく ない。

本発明はこのような課題に着目してなされたものであり、特に、施工が 完了したならば外部からの引き抜き力等に依存せずに直ちに鋼材等の引 張強度と同等の引き抜き耐力が得られ、なおかつその状態を長期にわたっ て自己保持できるようにしたいわゆるアンダーカットタイプのあと施工 アンカーを提供することを目的とする。

さらに、施工が完了したならばその施工完了状態が少なくとも節度感として得られ、しかも施工に際して熟練を要することなく、施工状態に施工者個々のばらつきが発生しないように考慮されたアンダーカットタイプのあと施工アンカーを提供することを目的とする。

発明の開示

請求項1に記載の発明は、拡張部を有するスリーブとこのスリーブに内

挿されて上記拡張部を拡張させるためのテーパ部が形成されたプラグとを備え、孔底近くでテーパ状に拡径しているアンダーカットタイプの下孔に適用されるあと施工アンカーであって、下孔孔底にスリーブが着底している状態でプラグを打ち込んだ時には、拡張部とプラグの相対移動に応じてその拡張部が下孔のテーパ面に密着するまで拡張しながら拡張部の内周面とプラグ外周面とが凹凸嵌合し、同時に下孔孔底へのプラグの着底に伴い発生する孔底反力をもって上記拡張部を下孔のテーパ面に圧接させた状態で施工が完了するようになっていることを特徴とする。

. 69 1

ここで、請求項2に記載のように、上記拡張部の内周面には環状の嵌合 溝が、プラグの外周面には環状突起部がそれぞれに形成されていて、拡張 部とプラグの相対移動に応じてその拡張部が下孔のテーパ面に密着する まで拡張した時に上記嵌合溝と環状突起部が凹凸嵌合するようになって いることが施工完了と同時に節度感を得る上でより望ましい。

また、請求項3に記載のように、上記拡張部の未拡張状態では、プラグ 先端のフランジ部がスリーブ先端の内周開口縁に係止されてプラグから のスリーブの抜け止めが施されていることが施工性の上で望ましく、さら に請求項4に記載のように、上記拡張部の未拡張状態では、プラグとスリ ーブとの相互離脱を阻止するべくそのプラグ外周面とスリーブ内周面と が凹凸嵌合していて、その結果として、プラグ先端のフランジ部がスリー ブ先端の内周開口縁に係止されてプラグからのスリーブの抜け止めが施 されていることがより望ましい。

したがって、請求項1~4に記載の発明では、プラグの打ち込みによってそのプラグ側のテーパ面がスリーブ側の拡張部を外側に徐々にスカート状に押し広げ、拡張部が下孔側のテーパ面に密着するのと同時に拡張部の内周面とプラグ外周面とが凹凸嵌合し、さらに下孔孔底へのプラグの着底をもって施工が完了する。

この時、拡張部の内周面とプラグ外周面との凹凸嵌合すなわち拡張部内 周面の嵌合溝とプラグ外周面の環状突起部との凹凸嵌合に伴い節度感が 得られ、しかも下孔孔底へのプラグの着底により打撃音が急変することか ら、これをもって施工完了を容易に実感できることになる。

そして、施工完了状態では、下孔側のテーパ面からの反力により拡張部がその下孔側のテーパ面に密着しており、しかも上記の凹凸嵌合に加えて、下孔孔底へのプラグの着底によって発生する孔底反力がプラグ自体を打ち込み方向と逆方向に押し戻しており、結果としてこの孔底反力が上記凹凸嵌合部においてさらに拡張部を拡張させる方向の力として作用する。これは下孔側のテーパ面に対して拡張部を常に圧接させていることにほかならず、この施工完了状態が自己保持され、その圧接状態が不十分となったり、あるいは隙間が発生するようなことはない。これにより、施工完了と同時に外部からの引き抜き力等に依存せずに直ちにアンカー単独で鋼材等の引張強度と同等の引き抜き耐力が得られるようになる。

すなわち、請求項1,2に記載の発明によれば、施工完了と同時に外部からの引き抜き力等に依存せずに直ちに鋼材等の引張強度と同等の引き抜き耐力が得られることから、従来のようにアンカー効果が不十分となることもなければアンカーの抜け出しのおそれもなく、アンカーの性能向上に大きく寄与できるほか、その優れた引き抜き耐力を備えた状態を長期にわたって自己保持できる。

その上、施工が完了したならばその施工完了状態が少なくとも節度感の発生と打撃音の変化をもって実感できることから、施工に際して熟練を要することもなければ施工状態に施工者個々のばらつきが発生することもなく、施工性にも優れたものとなる。

また、請求項3,4に記載の発明によれば、実質的にプラグとスリーブ との抜け止めが施されているので、その取り扱い性に優れるほか、特に上 向き施工の場合であっても一方の部材が抜け落ちることがなく施工性の 面でも優れたものとなる。

請求項5に記載の発明は、請求項1~4のいずれかの記載を前提として下孔の形状を一段と特定したものであり、上記下孔はテーパ状に拡径したテーパ孔部の孔底側に下孔一般部の直径よりも小径のストレート孔部が連続形成されていて、拡張部の拡張に先立って未拡張状態の拡張部がテーパ孔部の孔底に着底する一方、施工完了時にはプラグ先端がストレート孔部の孔底に着底するように設定されていることを特徴とする。

したがって、この請求項5に記載の発明では、アンカーを下孔に挿入したときには未拡張状態の拡張部がテーパ孔部の孔底に着底してその位置が規制され、この時点で初めてテーパ孔部と拡張部の位置が互いに一致するようになる。

すなわち、請求項 5 に記載の発明によれば、特殊形状の下孔のためにテーパ孔部の孔底に対する拡張部の着底により両者の位置を正確に一致させることができ、施工不完全状態の発生を未然に防止できる利点がある。

請求項6に記載の発明は、請求項5の記載を前提として、上記プラグは 段付き軸状のものとして形成されていて、その小径軸部に未拡張状態のス リーブが挿入支持されていることにより、プラグの一般部外径と未拡張状 態のスリーブの一般部外径とがほぼ同一寸法に設定されていることを特 徴とする。

したがって、この請求項 6 に記載の発明では、下孔の対するアンカーの 挿入がスムーズに行われる。

すなわち、請求項6に記載の発明によれば、実質的にスリーブ外径とプラグの一般部外径がともにほぼ同一寸法に形成されているので、下孔に対するアンカーの挿入をよりスムーズに行える利点がある。

請求項7に記載の発明は、請求項1~6のいずれかの記載を前提として、

アンカーに対する相手側部材との連結を考慮して、上記プラグにはめねじ部が形成されていることを明確化したものであり、必要に応じてめねじ部に代えておねじ部を形成してもよいことは言うまでもない。

また、請求項 8 に記載の発明は、同様に請求項 1 ~ 6 のいずれかの記載の前提として、上記プラグが鉄筋コンクリート用異形棒鋼であることを明確化したものである。この異形棒鋼は例えばコンクリート構造物の耐震補強用の差し筋として使用されるものである。

したがって、これらの請求項7,8に記載の発明によれば、請求項1, 2に記載の発明と同様の効果が得られることになる。

さらに、請求項9に記載の発明は、接着剤を併用する場合を考慮して、 上記プラグの外周面にはねじ溝状の螺旋溝が形成されていることを明確 化している。

したがって、請求項9に記載の発明によれば、プラグの外周面に螺旋溝が形成されていることから、例えばアンカー自体のアンカー効果に加えて接着剤を併用する場合にその接着剤の保有が確実に行われる利点がある。

請求項10に記載の発明は、請求項1~9のいずれかに記載の発明を前提として、プラグにスリーブの一部を受容し得る拘束リングが設けられていて、拡張部の拡張末期段階で拘束リングの端部が拡張部の外周面に当接してその拡張曲げ部を拘束するようになっていることを特徴とする。

この場合、請求項11に記載のように、拡張部の外周面に拘束リングの 端部と係合する溝部が形成されていることが両者の相対位置決め精度の 向上の上で望ましく、さらに請求項12に記載のように、拘束リングは圧 入もしくは溶接をもって予めプラグに固定されていることが望ましい。

したがって、これらの請求項10~12に記載の発明では、スリーブと プラグとの相対移動に応じてそのスリーブの一部である拡張部がプラグ により内側から押圧されることにより外側に拡張し、同時にスリーブのう ち拡張部以外の部分が徐々に拘束リング内に入り込むかたちとなる。その 一方、拡張部の拡張が末期段階に至ると、拘束リングの端部が拡張状態に ある拡張部の外周面に当接し、その拡張部の外周面に溝部が形成されてい る場合には拘束リングの端部が溝部と係合することから、拡張部の拡張曲 げ部を内側からはプラグで、外側からは拘束リングでそれぞれ拘束した状態をもって拡張部の拡張ひいては施工が完了することになる。

これは、拡張部の拡張状態が下孔によらずにアンカーそのものによって 自律的にロックされることにほかならず、拡張部の拡張状態が安定化する とともに、拡張部のスプリングバックを阻止する上でも著しく有利となる。

ここで、請求項2または3に記載のように拡張部の内周の嵌合溝とプラグ外周面の環状突起部が凹凸嵌合した状態においても、例えばプラグに抜け方向の外力が作用してそのプラグとスリーブとが軸心方向でわずかに相対移動すると、拡張状態をもってテーパ面に圧接している拡張部が縮径方向に戻ろうとすることから、拡張部と相手側のテーパ面との間に隙間が生じる可能性がある。

そこで、この対策として請求項13に記載のように、プラグ外周面における環状突起部の頂部付近が円筒形状のストレート部となっていて、拡張部が下孔のテーパ面に密着するまで拡張した時には嵌合溝の一部がストレート部の一部と密着するようになっていることが望ましい。同時に、請求項14に記載のように、上記下孔はテーパ状に拡径したテーパ孔部の孔底側に下孔一般部の直径よりも小径のストレート孔部が連続形成されていて、拡張部の拡張に先立って未拡張状態の拡張部がテーパ孔部の孔底に着底する一方、施工完了時にはプラグ先端がストレート孔部の孔底に着底するように設定されていることが望ましい。

その結果として、例えばプラグに抜け方向の外力が作用してそのプラグとスリーブとが軸心方向でわずかに相対移動したとしても、環状突起部側

のストレート部と嵌合溝の一部が密着しているかぎりは、少なくとも拡張 状態をもってテーパ面に圧接している拡張部が縮径方向に戻ろうとして もこれに十分に対抗することができ、引き抜き耐力が一段と向上する。

請求項15に記載の発明は、請求項14の記載を前提として、上記拡張 部は、拡張爪部とこの拡張爪部の根元部側の補助拡張爪部とを備えていて、 施工完了時に拡張爪部がテーパ孔部のテーパ面に圧接するのと並行して 補助拡張爪部が塑性変形して下孔一般部の内周面に食い込むように設定 されていることを特徴とする。

したがって、この請求項15に記載の発明では、拡張爪部がテーパ孔部のテーパ面に圧接することによるアンカー効果に加えて、補助拡張爪部が下孔一般部の内周面に食い込むことによるアンカー効果が発揮されることから、引き抜き耐力が一段と向上するようになる。

この場合、請求項16に記載のように、上記拡張部の先端面がテーパ孔部の孔底に圧接した状態をもって施工が完了するように設定されているか、もしくは請求項17に記載のように、未拡張状態の拡張部がテーパ孔部の孔底に着底した状態から順次拡張して施工が完了するまでの間、その拡張部の先端面が常時テーパ孔部の孔底に圧接しているように設定されていると、拡張状態をもってテーパ面に圧接している拡張部が縮径方向に戻ろうとするのを防止する上で一段と有利となる。

したがって、これらの請求項16,17に記載の発明によれば、拡張状態をもってテーパ面に圧接している拡張部が縮径方向に戻ろうとするのをより確実に防止することができ、引き抜き耐力向上の上で一段と有利となる。

ここで、請求項1~17のいずれかに記載のあと施工アンカーの施工に 必要となるアンダーカットタイプの下孔は、請求項18または19に記載 のドリルビットを用いることで容易に穿孔することができる。 より詳しくは、請求項18,19に記載の発明では、下孔の穿孔過程では先行して穿孔される小径のストレート孔部を拡径するようにして下孔一般部が穿孔されるとともに、下孔深さが所定の深さとなった段階で、下孔一般部の一部をアンダーカット形状とするべくテーパ状に拡径することでテーパ孔部が形成されるので、機能上最も重要なテーパ孔部を正確に且つ精度良く加工することができる。すなわち、ドリルビットのカッタボディは大径刃部たるアンダーカット加工用カッタブレード以外の部分を下孔一般部およびストレート孔部で案内された状態のもとで、そのアンダーカット加工用カッタブレードを徐々に拡径させることでテーパ孔部が加工されるので、アンダーカット加工用カッタブレードが振れを生じることがなく、テーパ孔部を下孔一般部やストレート孔部と同心状に且つ正確に加工することができる。

図面の簡単な説明

図1は本発明に係るあと施工アンカーの第1の実施の形態を示す図で、

(A) はアンカー単独での正面図、(B) は同図(A) の下面図である。

図2は図1に示すアンカーの分解図である。

図3は図1の(A)に示すアンカーの半断面図である。

図4は図1に示すアンカーの拡張部を拡張させる前の状態と拡張した 後の状態をそれぞれ合成した断面説明図である。

図5は図1に示すアンカーの施工手順を段階的に示した断面説明図である。

図6は図1に示すアンカーの施工手順を段階的に示した断面説明図である。

図7は図1に示すアンカーの施工手順を段階的に示した断面説明図である。

図8は図7の(B)と同等状態の全断面図である。

図9は本発明に係るあと施工アンカーの第2の実施の形態を示す断面図である。

図10は図9に示すアンカーの拡張状態を示す断面図である。

図11は本発明に係るあと施工アンカーの第3の実施の形態を示す正面図である。

図12は図11に示すアンカーの分解図である。

図13は図11に示すアンカーの施工完了状態を示す断面図である。

図14は本発明に係るあと施工アンカーの第4の実施の形態を示す分解図である。

図15は図14に示すアンカーの施工完了状態を示す断面図である。

図16は本発明に係るあと施工アンカーの第5の実施の形態を示す半断面図である。

図17は本発明に係るあと施工アンカーの第6の実施の形態を示す図で、(A)はその平面図、(B)はその半断面図である。

図18は本発明に係るあと施工アンカーの第7の実施の形態を示す図で、(A)はその正面図、(B)はその下面図である。

図19は図18に示すあと施工アンカーの断面説明図である。

図20は図18に示すアンカーの拡張部を拡張させる前の状態と拡張した後の状態をそれぞれ合成した断面説明図である。

図21は図20の要部拡大図である。

図22は図20の右半部の状態から同左半部の状態に至る過程を段階的に示した要部断面説明図である。

図23は本発明に係るあと施工アンカーの第8の実施の形態を示す正面図である。

図24は図23に示すアンカーの分解図である。

図25は本発明に係るあと施工アンカーの第9の実施の形態を示す要部正面図である。

図26は本発明に係るあと施工アンカーの第10の実施の形態を示す正面図である。

図27は図26に示すアンカーの分解図である。

図28は本発明に係るあと施工アンカーの第11の実施の形態を示す図で、(A)はアンカー単独での正面図、(B)は同図(A)の下面図である。

図29は図28に示すアンカーの分解図である。

図30は図28,29に示すアンカーを下孔に挿入した後であって且つ スリーブの未拡張状態での断面図である。

図31は図30の状態からスリーブが拡張して施工が完了した状態を 示す断面図である。

図32は図30の状態から図31の状態に至る過程を段階的に示した要部断面図である。

図33は図31の要部拡大図である。

図34は本発明に係るあと施工アンカーの第12の実施の形態を示す正面図である。

図35は図34に示すアンカーの分解図である。

図36は図34,35に示すアンカーの施工完了状態を示す断面図である。

図37は本発明に係るあと施工アンカーの第13の実施の形態を示す正面図である。

図38は本発明に係るあと施工アンカーの第14の実施の形態を示す 図で、(A)はその平面図、(B)はその分解図である。

図39は各実施の形態のアンカーの施工に先立ってアンダーカットタ

イプの下孔を穿孔するためのドリルビットの詳細を示す図で、(A)は要部断面図、(B)は同図(A)のa-a線に沿う断面図である。

図40は図39に示すドリルビットでの下孔の穿孔状態を示す断面図である。

図41は図39,40に示すアンダーカット加工用カッタブレードの拡張前の状態と拡張後の状態を合成した説明図である。

発明を実施するための最良の形態

図1~4は本発明に係るあと施工アンカー(以下、単にアンカーという)の好ましい第1の実施の形態を示す図であって、特に図1の(A),(B)はアンカーの正面図および下面図を、図2はその分解断面図をそれぞれ示し、さらに図3は図1の(A)の半断面図を、図4はスリーブが拡張する前の状態と拡張した後の状態の合成した断面図を示している。なお、この第1の実施の形態は請求項1~7に記載の発明に対応している。

図1,2に示すように、アンカー1は、中空円筒状のスリーブ2とこのスリーブ2内に拡張子として圧入される略段付軸状のプラグ3とから形成されている。

スリーブ2の外周面には複数の周溝4が形成されているほか、スリーブ2の下半部は放射状の四つのすり割り溝5をもってコレット状にすり割られていることにより拡径可能な拡張部6が形成されている。そして、拡張部6の内周面には下方に向かってその内径寸法を漸次狭めるようなかたちで断面円弧状の嵌合溝7が環状に形成されているとともに、嵌合溝7よりも下方部分では極小径の穴部8をもって開口している。

一方、プラグ3は大径軸部9とその下方の小径軸部10とを含むかたちでその全長がスリーブ2の長さの数倍の長さに設定されていて、上端部にはめねじ部11が形成されている。小径軸部10の下半部側には、その小

径軸部10の一般部に局部的にくびれたネック部12をもって連続する略球状の環状突起部13とそれに滑らかに連続するテーパ面14とが形成されていて、これにより下方に向かって漸次その直径寸法が小さくなるように設定されている。すなわち、この環状突起部13の曲率はスリーブ2側の嵌合溝7と合致し得る大きさに設定されているとともに、環状突起部13の最大直径は小径軸部10の一般部と同一寸法に形成されていて、環状突起部13から極小径の先端軸部15に向かってその直径が漸次小さくなりながら最終的には先端軸部15の直径をもって収束しているとともに、先端軸部15の最先端にはこれよりも大径のフランジ部16が突設されている。

そして、スリーブ2とプラグ3とを組み合わせるべくプラグ3をスリーブ2内に圧入すると、図3に示すようにスリーブ2側の一般部内周面とプラグ3側の環状突起部13の頂部とが単に圧接状態となるだけでなく、そのプラグ3の最先端のフランジ部16がスリーブ2側の穴部8を乗り越えてその穴部8の開口縁に係止されて、結果としてプラグ3側の先端軸部15とスリーブ2側の穴部8とが相互に凹凸嵌合して相対位置決めによる抜け止め効果が発揮されることから、同図に示すように施工前のアンカー1単体の状態ではそのスリーブ2とプラグ3とが相互に分離しないようになっている。同時に、プラグ3の大径軸部9の外径とスリーブ2の未拡張状態での外径とは予め同一寸法に設定されている。なお、プラグ3の大径軸部9の外周面には極小の斜状のリブ17が複数形成されている。

次に、上記アンカー1の施工手順についてアンダーカットタイプの下孔 19を併用した場合を例にとって図4のほか図5~8を参照しながら説 明する。

最初に、図5の(A)に示すように施工対象となるコンクリート構造物 18にアンダーカットタイプの下孔19をドリル等にて穿孔する。この下 孔19は、その下孔一般部20の孔底付近を奥部側に向かってスカート状に広がるようなテーパ状に形成してテーパ孔部21とするとともに、テーパ孔部21の孔底側にさらにストレート孔部22を連続形成したものであって、このストレート孔部22の直径は下孔一般部20よりも小径に形成される。なお、この特殊形状の下孔19は後述する専用のドリルビットで穿孔される。

次に、図5の(B)に示すようにアンカー1を下孔19に挿入して、スリーブ2の先端面すなわち拡張部6の先端面をテーパ孔部21の孔底に着底させる。そして、所定の治具を用いるかもしくは治具を用いることなくハンマーにて直接プラグ3の頭部に打撃を与え、その大径軸部9の上端面がコンクリート構造物18と面一状態となるまで打ち込む(図6,7参照のこと)。

このプラグ3が打ち込まれる過程では、図5の(B),(C)に示すように先に述べたプラグ3側の先端軸部15とスリーブ3側の穴部8との凹凸嵌合が徐々に解除されながら同じくプラグ3側のテーパ面14とスリーブ2側の拡張部6とが相対移動し、それに応じて拡張部6がテーパ孔部21のテーパ面21aに沿うように外側にスカート状に拡径され、やがてプラグ3側の環状突起部13がスリーブ2側の嵌合溝7と凹凸嵌合してスリーブ2とプラグ3との相対位置決めがなされることから、最終的には拡張部6がテーパ孔部21のテーパ面21aに圧接した状態をもってプラグ3の打ち込みひいては拡張部6の拡張が完了する。

より詳しくは、図7の(B)に示すように、プラグ3の上端面が相手側のコンクリート構造物18と面一状態となったときにプラグ3先端のフランジ部16が下孔19のストレート孔部22の孔底に丁度着底するようにプラグ3の全長および下孔19の深さを予め設定してあることから、施工者はプラグ3の上端面とコンクリート構造物18との面一状態の目

視確認および着底に伴う打撃音の変化をもって打ち込み終了時期を認識できるほか、プラグ3側の環状突起部13とスリーブ2側の嵌合溝7とが凹凸嵌合したことを瞬間的に節度感として実感でき、その節度感の発生をもって拡張部6が所定量だけ拡張したものとみなしてプラグ3の打ち込み作業を終了する。

そして、図8に示したように拡張部6がその根元部から規定どおりに拡張した状態では、それ自体はいわゆるスプリングバックによって反拡張方向に戻ろうとするものの、プラグ3側の環状突起部13とスリーブ2側の嵌合溝7とが凹凸嵌合しているのに加えて、拡張部6にはテーパ孔部21のテーパ面21a側からの反力が作用しており、同時にストレート孔部22の孔底に対するプラグ3の着底に伴って発生する反力がプラグ3全体を上方に押し戻すように作用しているため、結果として拡張部6は図7の(B)および図8に示すようにテーパ面21aに対して圧接した状態となってその状態を自己保持することになる。

すなわち、施工完了状態では、特に下孔19の孔底へのプラグ3の着底によって発生する孔底反力がプラグ3自体を打ち込み方向と逆方向に押し戻しており、結果としてこの孔底反力が上記凹凸嵌合部においてさらに拡張部6を拡張させる方向の力として作用している。これは下孔19側のテーパ面21aに対して拡張部を常に圧接させていることにほかならず、この施工完了状態が自己保持され、その圧接状態が不十分となったり、あるいは隙間が発生するようなことはない。これにより、施工完了と同時に外部からの引き抜き力等に依存せずに直ちにアンカー1単独で鋼材等の引張強度と同等の引き抜き耐力が得られるようになる。

このように本実施の形態によれば、施工前のアンカー1単体の状態では、 スリーブ2とプラグ3とが単に圧入されているのみならず両者が凹凸嵌 合していてその相対位置決めがなされているため、スリーブ2とプラグ3 とが分離することがなく、きわめて取り扱い性に優れるほか、プラグ3を規定位置まで打ち込んで拡張部6を拡張させると凹凸嵌合による節度感が得られるばかりでなく、プラグ3の上端面とコンクリート構造物18との面一化による目視確認ならびに打撃音の変化によってその状態を確認できるので、施工者の個人差による施工状態のばらつきも生じにくく、常に安定したアンカー効果が得られることになる。しかも、いわゆるアンダーカットタイプの下孔19との併用によって、施工完了と同時に引き抜き力等に依存せずに直ちにアンカー1単独で鋼材等の引張強度と同等の引き抜き耐力が得られるようになり、その引き抜き耐力が一段と向上する。

図9,10は本発明に係るアンカーの第2の実施の形態を示し、先の第1の実施の形態と共通する部分には同一符号を付してある。なお、この第2の実施の形態は請求項1~3および請求項5~7に記載の発明に対応している。

この第2の実施の形態のアンカー31は、拡張部6の拡張状態で相互に 凹凸嵌合することになるスリーブ2側の嵌合溝27およびプラグ3側の 環状突起部23の形状を小さくする一方、テーパ面24をプラグ3のより 先端側に形成した点で第1の実施の形態のものと異なっている。そして、 上記以外の構造は基本的に第1の実施のものと同様であるから、この第2 の実施の形態においても第1の実施の形態のものと全く同様の効果が得 られることになる。

図11~13および図14,15は本発明に係るアンカーの第3,第4の実施の形態を示し、図11はその正面図を、図12,14は分解図を、図13,15はスリーブ2を拡張させた後の状態の断面図をそれぞれ示しており、先の第1,第2の実施の形態と共通する部分には同一符号を付してある。なお、この第3の実施の形態は請求項1~6および請求項8に記載の発明に、第4の実施の形態は請求項1~3および請求項5,6,8に

記載の発明にそれぞれ対応している。

図11~13に示す第3の実施の形態では、アンカー41におけるプラグ33の大径軸部が長尺な鉄筋コンクリート用異形棒鋼(異形ねじ節鉄筋)29をもって形成されている点で第1の実施の形態のものと異なっており、鉄筋コンクリート用異形棒鋼29はおねじを兼ねていて、これにワッシャ25を介してナット26が螺合されるようになっている。

同様に、図14,15に示す第4の実施の形態では、アンカー51におけるプラグ33の大径軸部が長尺な鉄筋コンクリート用異形棒鋼(異形ねじ節鉄筋)29をもって形成されている点で図9,10に示した第2の実施の形態のものと異なっており、鉄筋コンクリート用異形棒鋼29はおねじを兼ねていて、これにワッシャ25を介してナット26が螺合されるようになっている。

このような第3,4の実施の形態のアンカー41,51の施工にあたっては、第1の実施の形態のものと全く同様の手順で拡張部6を拡張させた後に、トルクレンチを用いてナット26を規定トルクまで締め付ける。こうすることにより、その締め付けトルク値をもってアンカー41,51としての引き抜き耐力(強度)をより正確に管理もしくは保証することができる利点がある。この場合、接着剤を併用することも可能であり、いずれのものも例えばコンクリート構造物の耐震補強用の差し筋として使用される。

図16は本発明に係るアンカーの第5の実施の形態を示し、第1の実施の形態と共通する部分には同一符号を付してある。なお、この第5の実施の形態は請求項1~7に記載の発明に対応している。

この第5の実施の形態のアンカー61は、図16に示すように、プラグ43における大径軸部39の上部側にエクステンションロッド30が一体に延長形成されていて、そのエクステンションロッド30の頭部30a

には図2と同様に相手側となる所定の構造物を連結するためのめねじ部が形成されているとともに、大径軸部39とエクステンションロッド30との境界部には打ち込み時の指標となる刻設目盛34が形成されている。したがって、この刻設目盛34がコンクリート構造物18と面一状態となるまで打ち込めば良いことになる。この第5の実施の形態においても第1の実施の形態と全く同様の効果が得られる。

図17は本発明に係るアンカーの第6の実施の形態を示し、第1の実施の形態と共通する部分には同一符号を付してある。なお、この第6の実施の形態は請求項1~7および請求項9に記載の発明に対応している。

このアンカー71は、その施工にあたって積極的に接着剤を併用することを想定して構成されたものであり、図17に示すように、プラグ53における大径軸部49の外周にはねじ溝状の螺旋溝35が形成されていて、頭部49aにはその螺旋溝35の空間に連通するように切欠溝36を形成してある。

したがって、接着剤を併用しながらその施工を行った場合に、螺旋溝35があるために接着剤の保有性がよく、しかも施工の際に接着剤層内に巻き込んだ空気を上記切欠溝36から容易に追い出すことができるから、接着剤によるアンカー効果もより確実に発揮されるようになる。

図18,19は本発明に係るアンカーの第7の実施の形態を示し、図1 \sim 4に示した第1の実施の形態と共通する部分には同一符号を付してある。なお、この第7の実施の形態は請求項1 \sim 3および請求項5,7のほか請求項10 \sim 12に記載の発明に対応している。

図18,19に示すように、この実施の形態のアンカー81はスリーブ44とプラグ45以外に大径軸部9と同一外径の拘束リング46を備えている点で第1の実施の形態のものと異なっている。プラグ45のうち大径軸部9と小径軸部10との間には中間段部47が形成されていて、この

中間段部47に単純中空円筒状の拘束リング46が圧入固定されている。 もちろん、拘束リング46は中間段部47に挿入した上で点状の数箇所の 溶接をもって固定するようにしてもよい。そして、拘束リング46がある ことによってその拘束リング46と小径軸部10との間には所定の隙間 48が確保されているとともに、拡大図である図21に示すように拘束リ ング46の先端内周面には面取り部50が形成されている。

スリーブ44のうちその下半部は、放射状の六つのすり割り溝52をもってコレット状にすり割られていることにより拡径可能な拡張部56となっている一方、拡張部56以外の上半部では上記拘束リング46と小径軸部10との間の隙間48に入り得る大きさの肉厚のいわゆる薄肉状の一般部57となっている。そして、その一般部57には周溝4が、拡張部56には上記拘束リング46側の面取り部50と対向する位置に同じく周溝状の溝部54(図21参照)がそれぞれ形成されているとともに、スリーブ44は拘束リング46内にわずかに入り込むようにプラグ45側の環状突起部13に圧入され、且つプラグ45の先端のフランジ部16に係合することでその抜け止めが施されている。なお、図18の(B)から明らかなように、拡張部56の先端面は予めローレット目状の粗面となっている。

したがって、この第7の実施の形態のアンカー81によれば、図20,21に示すように下孔19への打ち込み施工の際の挙動は基本的には第1の実施の形態のものと同様である。すなわち、図20,21のほか図22の(A)に示すようにテーパ孔部21にスリーブ44の拡張部56が着底している状態でプラグ45を打ち込むと、拡張部56が徐々に外側に拡張してテーパ孔部21のテーパ面21aに接触するようになり(図21の(B),(C)参照)、最終的には同図(D)のように拡張部56がテーパ孔21のテーパ面21aに密着し且つプラグ45の先端がストレート

孔部22の孔底に着底した状態をもって施工が完了する。

この拡張過程において、拘束リング46は予めプラグ45側に固定されていることからそのプラグ45とともにスリーブ44に対して相対移動し、拘束リング46とプラグ45側の小径軸部10とのなす隙間48にスリーブ44側の一般部57が徐々に入り込むかたちとなる。そして、拡張部56の拡張過程の末期ひいてはプラグ45の先端がストレート孔部22の孔底に着底する直前になると、図21の左半部に示すように拘束リング46の先端の面取り部50が拡張部56の外周の溝部54に係合、圧接する。これにより、拡張部56の内側からプラグ45の環状突起部13がその拡張部56を押し広げるのに対抗するようにして、拡張部56の拡張曲げ部である溝部54を拘束リング46が外側から強固に拘束し、その拡張曲げ部を内外周の環状突起部13と拘束リング46とで加圧拘束した状態をもって拡張部56の拡張すなわちアンカー81としての施工が完了する。

これは、拡張部56が下孔19側のテーパ面21aに圧接していながらも、その拡張状態が下孔19によらずにアンカー81そのものによって自律的にロックされたいわゆるセルフロック状態にあることにほかならず、拡張部56の拡張動作が確実に且つ安定して行われるとともに、拡張部56のスプリングバックを許容しないことから、施工安定性の面で著しく優れたものとなる。

図 2 3, 2 4 は本発明に係るアンカーの第 8 の実施の形態を示し、図 1 $1 \sim 1$ 3 に示した第 3 の実施の形態および図 1 8, 1 9 に示した第 7 の実施の形態と共通する部分には同一符号を付してある。なお、この第 8 の実施の形態は請求項 $1 \sim 3$ および請求項 5, 7, 8 のほか請求項 1 $0 \sim 1$ 2 に記載の発明に対応している。

すなわち、図23,24に示す第8の実施の形態では、プラグ33の大

径軸部が鉄筋コンクリート用異形棒鋼 2 9 をもって形成されるアンカー 9 1 に、図 1 8, 1 9 に示したものと同様のスリーブ 4 4 および拘束リング 4 6 を適用したものである。

また、図25は本発明に係るアンカーの第9の実施の形態を示し、図16に示した第5の実施の形態および図18,19に示した第7の実施の形態と共通する部分には同一符号を付してある。なお、この第9の実施の形態は請求項 $1\sim3$ および請求項5,8のほか請求項 $10\sim12$ に記載の発明に対応している。

すなわち、図25に示す第9の実施の形態では、プラグ43の大径軸部にエクステンションロッド30が延長形成されたタイプのアンカー101に、図18,19に示したものと同様のスリーブ44および拘束リング46を適用したものである。

さらに、図26,27は本発明に係るアンカーの第10の実施の形態を示し、図17に示した第6の実施の形態および図18,19に示した第7の実施の形態と共通する部分には同一符号を付してある。なお、この第10の実施の形態は請求項1~3および請求項5,7,9のほか請求項10~12に記載の発明に対応している。

すなわち、図26,27に示す第10の実施の形態では、プラグ53に おける大径軸部49の外周に接着剤保有のための螺旋溝35が形成され たタイプのアンカー111に、図18,19に示したものと同様のスリー ブ44および拘束リング46を適用したものである。

これらの第8,9,10の各実施の形態においても第7の実施の形態と同様の効果が得られることになる。

図28,29は本発明に係るアンカーの第11の実施の形態を示し、図 1~4に示した第1の実施の形態と共通する部分には同一符号を付して ある。なお、この第11の実施の形態は請求項1~3および請求項5~7 に記載の発明ならびに請求項13~17に記載の発明に対応している。

図28,29に示すように、プラグ3とともにアンカー121を形成しているスリーブ102の下半部は、放射状の六つのすり割り溝103をもってコレット状にすり割られていることにより拡径可能な拡張部106が形成されている。拡張部106は先端部側の拡張爪部106aとその拡張爪部106aの根元部側に一体に形成された補助拡張爪部106bとを備えていて、図31に示すように拡張部106の拡張をもって施工が完了したときには、拡張爪部106aが下孔19側のテーパ孔部21のテーパ面21aに圧接し、同時に補助拡張部106bが外側に塑性変形して下孔一般部20の内周面に食い込むように設定されている。

また、プラグ3における小径軸部10の先端部には環状突起部104とテーパ面105が、スリーブ102のうち拡張部106の内周には同拡張部106の拡張状態で上記環状突起部104と凹凸嵌合することになるテーパ状の嵌合溝107がそれぞれに形成されている。そして、図33に示すように環状突起部104の頂部付近にはその環状突起部104に隣接するようにして円筒形状をなす幅狭の二条のストレート部108,109が形成されているとともに、そのストレート部108,109よりもさらに先端部側には比較的鋭利な稜線部110が形成されている。

したがって、この第11の実施の形態のアンカー121によれば、図30に示すようにスリーブ102をプラグ3とともに下孔19の下孔一般部20に挿入して、スリーブ102の先端面をテーパ孔部21の孔底の着座させた状態でプラグ3を打ち込むと、図31に示すようにプラグ3側の環状突起部104とスリーブ102側の嵌合溝107とが相互に凹凸嵌合して拡張部106が拡張し、拡張爪部106aがテーパ孔部21のテーパ面21aに圧接し且つ塑性変形した補助拡張爪部106bが下孔一般部20の内周面に食い込むことで施工が完了する。なお、図32の(A)

~ (D) は図30の状態から図31の状態に至る過程をより詳しく段階的に示している。すなわち、各拡張爪部106aの拡張によるアンカー効果に加えて、補助拡張爪部106bの下孔一般部20への食い込みによるアンカー効果が得られることから、施工完了後の引き抜き耐力が一段と向上することになる。

この拡張部106の拡張過程では、図32に示すように拡張爪部106 a の先端面がテーパ孔部21の孔底に対して常に圧接した状態でその拡張が進行するとともに、図31,33に示すようにその拡張爪部106 a の先端面が下孔19側のテーパ孔部21の孔底に圧接した状態をもって施工が完了し、同時に図33に示すようにプラグ3側の稜線部110が拡張爪部106 a の内周面に圧接することになる。これにより、拡張爪部106 a の先端面とテーパ孔部21の孔底との間の摩擦力や稜線部110と拡張爪部106 a の内周面との間の摩擦力のために、拡張途中および施工完了状態での拡張爪部106 a のいわゆるスプリングバックと称される戻り現象が抑制される。

なお、図28の(B)から明らかなように、拡張爪部106aの先端面は予めローレット目状の粗面とされている。

その上、施工完了状態では図33に示すように環状突起部104に隣接する二条のストレート部108,109に対して拡張爪部106a側の嵌合溝107の一部とその嵌合溝107の端部の凸部111とが圧接することから、例えば施工完了後にプラグ3に引き抜き力が作用してそのプラグ3と拡張部106が軸心方向でわずかに相対移動しても、ストレート部108,109の幅寸法以上に相対移動しないかぎりはその相対移動をもって直ちに拡張爪部106aを縮径させるような力が発生することはなく、その拡張爪部106aとテーパ孔部21のテーパ面21aとの間に隙間が生じることはない。これによってもまた各拡張爪部106aの縮径方

向への戻り現象が抑制されて、引き抜き耐力が一段と高いものとなる。

図34~36は本発明に係るアンカーの第12の実施の形態を示し、図34はその正面図を、図35は分解図を、図36はスリーブ102を拡張させた後の状態の断面図をそれぞれ示しており、先の第11の実施の形態と共通する部分には同一符号を付してある。なお、この第12の実施の形態は請求項1~3および5,6,8に記載の発明ならびに請求項13~17記載の発明に対応している。

図34~36に示す第12の実施の形態では、アンカー131におけるプラグ33の大径軸部が第3,4の実施の形態(図11~15参照)と同様の長尺な鉄筋コンクリート用異形棒鋼(異形ねじ節鉄筋)29をもって形成されている点で第11の実施の形態のものと異なっており、鉄筋コンクリート用異形棒鋼29はおねじを兼ねていて、これにワッシャ25を介してナット26が螺合されるようになっている。

このような第12の実施の形態のアンカー131の施工手順について は図11~15に示した第3,4の実施の形態のものと全く同様であって、 なお且つ第11の実施の形態と全く同様の作用効果が得られることにな る。

図37は本発明に係るアンカーの第13の実施の形態を示し、第11の 実施の形態と共通する部分には同一符号を付してある。なお、この第13 の実施の形態は請求項1~3および5~7に記載の発明ならびに請求項 13~17に記載の発明に対応している。

この第13の実施の形態のアンカー141は、図37に示すように、プラグ43における大径軸部39の上部側に第5の実施の形態(図16参照)と同様のエクステンションロッド30が一体に延長形成されている点で第11の実施の形態のものと異なっており、そのエクステンションロッド30の頭部30aには図29と同様に相手側となる所定の構造物を連

結するためのめねじ部が形成されているとともに、大径軸部39とエクステンションロッド30との境界部には打ち込み時の指標となる刻設目盛34が形成されている。この第13の実施の形態においても第11の実施の形態と全く同様の効果が得られる。

また、図38は本発明に係るアンカーの第14の実施の形態を示し、第11の実施の形態と共通する部分には同一符号を付してある。なお、この第14の実施の形態は請求項1~3および5~7,9に記載の発明ならびに請求項13~17に記載の発明に対応している。

この第14の実施の形態のアンカー151は、プラグ53における大径 軸部49の外周に第6の実施の形態(図17参照)と同様のねじ溝状の螺 旋溝35が形成されていて、頭部49aにはその螺旋溝35の空間に連通 するように切欠溝36を形成してある。

したがって、このような第14の実施の形態のアンカー151の施工手順については図17に示した第6の実施の形態のものと全く同様であって、なお且つ第11の実施の形態と全く同様の作用効果が得られる。

ここで、上記の各実施の形態のアンカーの施工の際に必要な特殊形状の下孔19を穿孔するためのドリルビットとしては、例えば国際公開第01/06070号パンフレットに記載のものを基本としてこれに改良を加えたドリルビットを用いることで容易に加工できる。

すなわち、図39~41は上記各実施の形態のアンカーの施工のために 改良されたドリルビットの概略構成を示したもので、ドリルビット181 先端の中空円筒状のカッタボディ182にはその直径方向に横断するよ うにして小径刃部としてのストレート孔加工用カッタブレード183が ろう付け等により装着されているほか、そのストレート孔加工用カッタブ レード183よりの上方位置であって且つストレート孔加工用カッタブ レード183を挟んで互いに対向する位置すなわちストレート孔加工用 カッタブレード183に対して90度位相がずれた位置にはそれぞれに可動式もしくは揺動開閉式の大径刃部としてのアンダーカット加工用カッタブレード184が装着されている。また、カッタボディ182内にはスライド可能な操作ロッド185が予め内挿されている。

そして、アンダーカット加工用カッタブレード184はそのフック部186が操作ロッド185の下端の受容係止部187に係合していて、通常は操作ロッド185を引き上げるような力が作用していることでアンダーカット加工用カッタブレード184は図39の(A)のような未拡張状態にあるものの、操作ロッド185を押し下げることにより図40,41に示すように各アンダーカット用カッターブレード184が揺動しながら拡張するようになっている。

したがって、ドリルビット181を回転駆動しながらそのカッタボディ 182の先端をコンクリート構造物18に押し当てて穿孔作業を開始す ると、カッタボディ182先端のストレート孔加工用カッタブレード18 3およびアンダーカット加工用カッタブレード184にて徐々に下孔1 9の穿孔が進められる。この時、ストレート孔加工用カッタブレード18 3が最先端のストレート孔部22の加工を先行して行い、それに続いてアンダーカット用カッタブレード184が先のストレート孔部22を拡径させるようにしてそれより大径の下孔一般部20を穿孔する。つまり、下孔穿孔途中では、常にストレート孔部22とこれよりも大径の下孔一般部20とからなるいわゆる段付き状の下孔形状となっている。

やがて、穿孔途中の下孔19の深さが所定の深さとなった時点で操作ロッド185を押し下げると、アンダーカット加工用カッタブレード184が揺動して外側に徐々に拡張する。これにより、先に所定深さとなった下孔19の深さをさらに増加させるようにストレート孔加工用カッタブレード183にてストレート孔部22を穿孔しながら、そのストレート孔部

22の上段部分がアンダーカット加工用カッタブレード184にてテーパ面21aを有するテーパ孔部21として拡径されることになる(図5の(A)参照)。

このように上記のドリルビット181によれば、通常のドリル穿孔作業と同様にストレート孔の加工を先行して行って、そのストレート孔が所定の深さになった時点で操作ロッド185を押し込むことにより自律的にアンダーカット部たるテーパ孔部21の加工が行われるので、通常のドリル穿孔作業と全く同じ感覚で、しかもドリルビット181に複雑な動きをさせることなく一工程にて必要とするアンダーカット形状のテーパ孔部21を有する下孔19が加工できることになる。

すなわち、機能上最も重要なテーパ孔部21の加工に際して、ドリルビット181のカッタボディ182は大径刃部たるアンダーカット加工用カッタブレード184以外の部分を下孔一般部20およびストレート孔部22で案内された状態のもとで、そのアンダーカット加工用カッタブレード184を徐々に拡径させることでテーパ孔部21が加工されるので、アンダーカット加工用カッタブレード184が振れ等を生じることがなく、テーパ孔部21を下孔一般部20やストレート孔部22と同心状に且つ正確に加工することができることになる。

請求の範囲

1. 拡張部を有するスリーブとこのスリーブに内挿されて上記拡張部を拡張させるためのテーパ部が形成されたプラグとを備え、孔底近くでテーパ状に拡径しているアンダーカットタイプの下孔に適用されるあと施工アンカーであって、

下孔孔底にスリーブが着底している状態でプラグを打ち込んだ時には、 拡張部とプラグの相対移動に応じてその拡張部が下孔のテーパ面に密着 するまで拡張しながら拡張部の内周面とプラグ外周面とが凹凸嵌合し、

同時に下孔孔底へのプラグの着底に伴い発生する孔底反力をもって上記拡張部を下孔のテーパ面に圧接させた状態で施工が完了するようになっていることを特徴とするあと施工アンカー。

2. 上記拡張部の内周面には環状の嵌合溝が、プラグの外周面には環状 突起部がそれぞれに形成されていて、

拡張部とプラグの相対移動に応じてその拡張部が下孔のテーパ面に密 着するまで拡張した時に上記嵌合溝と環状突起部が凹凸嵌合するように なっていることを特徴とする請求項1に記載のあと施工アンカー。

- 3. 上記拡張部の未拡張状態では、プラグ先端のフランジ部がスリーブ 先端の内周開口縁に係止されてプラグからのスリーブの抜け止めが施さ れていることを特徴とする請求項1または2に記載のあと施工アンカー。
- 4 ・ 上記拡張部の未拡張状態では、プラグとスリーブとの相互離脱を阻止するべくそのプラグ外周面とスリーブ内周面とが凹凸嵌合していて、

その結果として、プラグ先端のフランジ部がスリーブ先端の内周開口縁に係止されてプラグからのスリーブの抜け止めが施されていることを特徴とする請求項3に記載のあと施工アンカー。

5. 上記下孔はテーパ状に拡径したテーパ孔部の孔底側に下孔一般部の 直径よりも小径のストレート孔部が連続形成されていて、 拡張部の拡張に先立って未拡張状態の拡張部がテーパ孔部の孔底に着底する一方、施工完了時にはプラグ先端がストレート孔部の孔底に着底するように設定されていることを特徴とする請求項1~4のいずれかに記載のあと施工アンカー。

- 6. 上記プラグは段付き軸状のものとして形成されていて、その小径軸部に未拡張状態のスリーブが挿入支持されていることにより、プラグの一般部外径と未拡張状態のスリーブの一般部外径とがほぼ同一寸法に設定されていることを特徴とする請求項5に記載のあと施工アンカー。
- 7. 上記プラグにはめねじ部が形成されていることを特徴とする請求項 1~6のいずれかに記載のあと施工アンカー。
- 8. 上記プラグが鉄筋コンクリート用異形棒鋼であることを特徴とする 請求項1~6のいずれかに記載のあと施工アンカー。
- 9. 上記プラグの外周面にはねじ溝状の螺旋溝が形成されていることを特徴とする請求項1~7のいずれかに記載のあと施工アンカー。
- 10. プラグにスリーブの一部を受容し得る拘束リングが設けられていて、拡張部の拡張末期段階で拘束リングの端部が拡張部の外周面に当接してその拡張曲げ部を拘束するようになっていることを特徴とする請求項1~9のいずれかに記載のあと施工アンカー。
- 11. 拡張部の外周面には拘束リングの端部と係合する溝部が形成されていることを特徴とする請求項10に記載のあと施工アンカー。
- 12. 拘束リングは圧入もしくは溶接をもって予めプラグに固定されているものであることを特徴とする請求項10または11に記載のあと施工アンカー。
- 13. プラグ外周面における環状突起部の頂部付近が円筒形状のストレート部となっていて、

拡張部が下孔のテーパ面に密着するまで拡張した時には嵌合溝の一部

がストレート部の一部と密着するようになっていることを特徴とする請求項2または3に記載にあと施工アンカー。

14. 上記下孔はテーパ状に拡径したテーパ孔部の孔底側に下孔一般部の直径よりも小径のストレート孔部が連続形成されていて、

拡張部の拡張に先立って未拡張状態の拡張部がテーパ孔部の孔底に着底する一方、施工完了時にはプラグ先端がストレート孔部の孔底に着底するように設定されていることを特徴とする請求項13に記載のあと施工アンカー。

- 15. 上記拡張部は、拡張爪部とこの拡張爪部の根元部側の補助拡張爪部とを備えていて、施工完了時に拡張爪部がテーパ孔部のテーパ面に圧接するのと並行して補助拡張爪部が塑性変形して下孔一般部の内周面に食い込むように設定されていることを特徴とする請求項14に記載のあと施工アンカー。
- 16. 上記拡張部の先端面がテーパ孔部の孔底に圧接した状態をもって施工が完了するようになっていることを特徴とする請求項15に記載のあと施工アンカー。
- 17. 未拡張状態の拡張部がテーパ孔部の孔底に着底した状態から順次 拡張して施工が完了するまでの間、その拡張部の先端面が常時テーパ孔部 の孔底に圧接しているように設定されていることを特徴とする請求項1 6に記載のあと施工アンカー。
- 18. アンダーカットタイプの下孔に適用されるあと施工アンカーの施工に先立って、下孔一般部の孔底付近がテーパ状に拡径したテーパ孔部となっていて且つそのテーパ孔部の孔底側に下孔一般部よりも小径のストレート孔部が連続形成された下孔を穿孔するドリルビットであって、

カッタボディの先端にストレート孔部を穿孔するための小径刃部を備えているとともに、カッタボディのうち小径刃部よりも反小径刃部側に下

孔一般部を穿孔するための径方向に揺動出没可能な大径刃部を備えていて、

下孔穿孔過程では、小径刃部が先行してストレート孔部を穿孔するととともにそのストレート孔部を拡径するように非拡径状態にある大径刃部が下孔一般部を穿孔するようになっている一方、

下孔深さが所定の深さとなった段階で大径刃部の径方向への揺動突出をもってその大径刃部を拡径させることにより、下孔一般部のうちストレート孔部に近接する部分をテーパ状に拡径してテーパ孔部を加工するようになっていることを特徴とする下孔加工用ドリルビット。

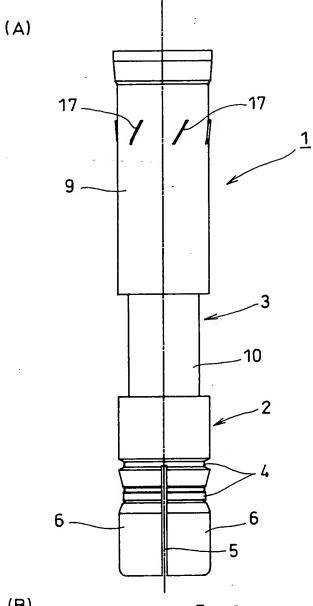
19. 小径刃部がストレート孔加工用カッタブレードであるとともに、 大径刃部がアンダーカット加工用カッタブレードであって、

カッタボディ内にこれと同心状に挿入された操作ロッドが上記アンダーカット加工用カッタブレードに係合していて、この操作ロッドのスライド変位に応じてアンダーカット加工用カッタブレードが拡径するようになっていることを特徴とする請求項18に記載の下孔加工用ドリルビット。

要約書

孔底近くでテーパ状に拡径しているアンダーカットタイプの下孔19に適用されるアンカー1であって、拡張部6を有するスリーブ2とこのスリーブ2に内挿されて上記拡張部6を拡張させるためのテーパ部14が形成されたプラグ3とを備える。下孔孔底にスリーブ2が着底している状態でプラグ3を打ち込むと、拡張部6が下孔19のテーパ面21aに密着するまで拡張しながら環状突起部13と嵌合溝7が凹凸嵌合する。同時に下孔19の孔底へのプラグ3の着底に伴い発生する孔底反力をもって上記拡張部6を下孔のテーパ面21aに圧接させた状態で施工が完了する。この施工完了と同時に、引張外力を加えることなしに直ちに鋼材等と同等の引張耐力を得ることができる。

FIG. 1



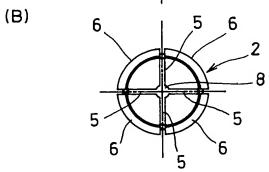


FIG. 2

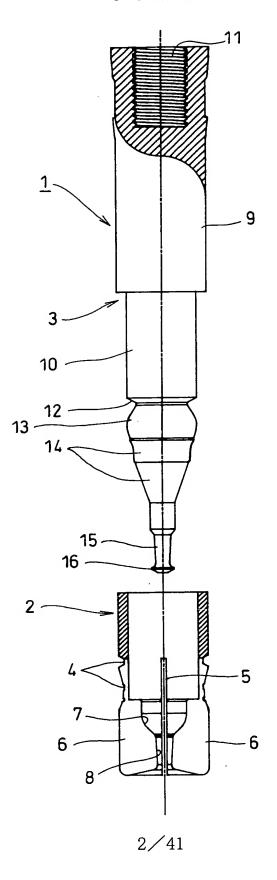


FIG. 3

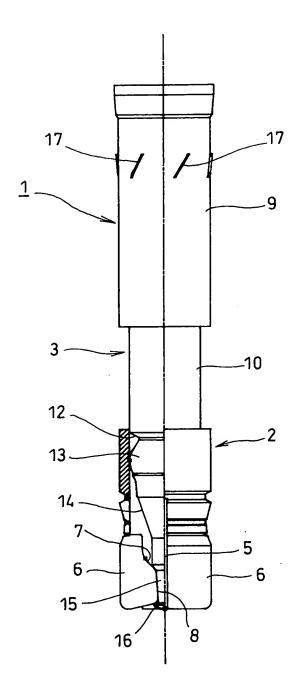


FIG. 4

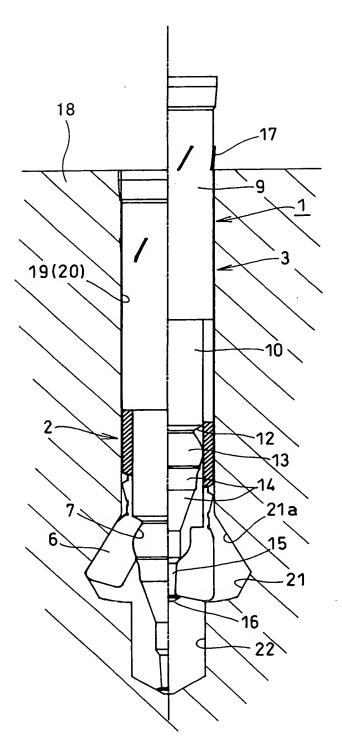


FIG. 5

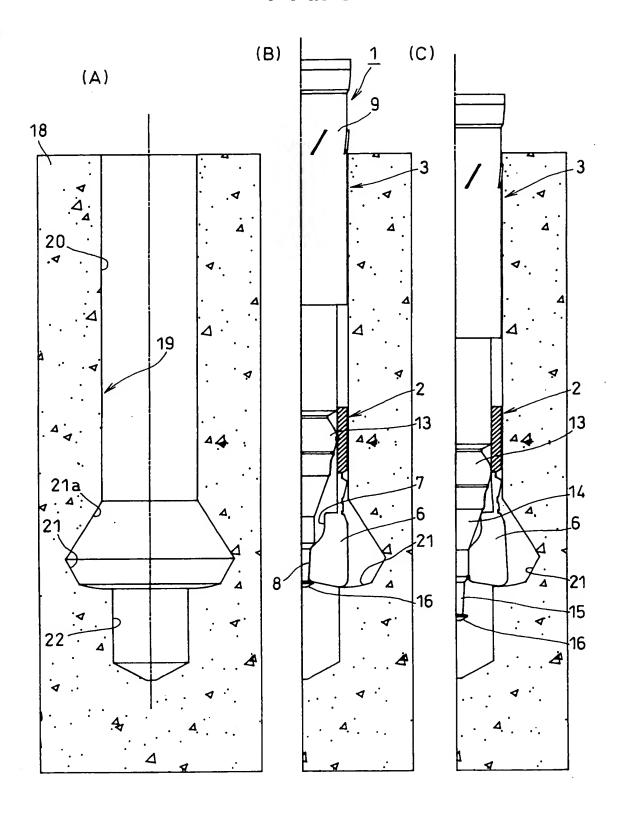


FIG. 6

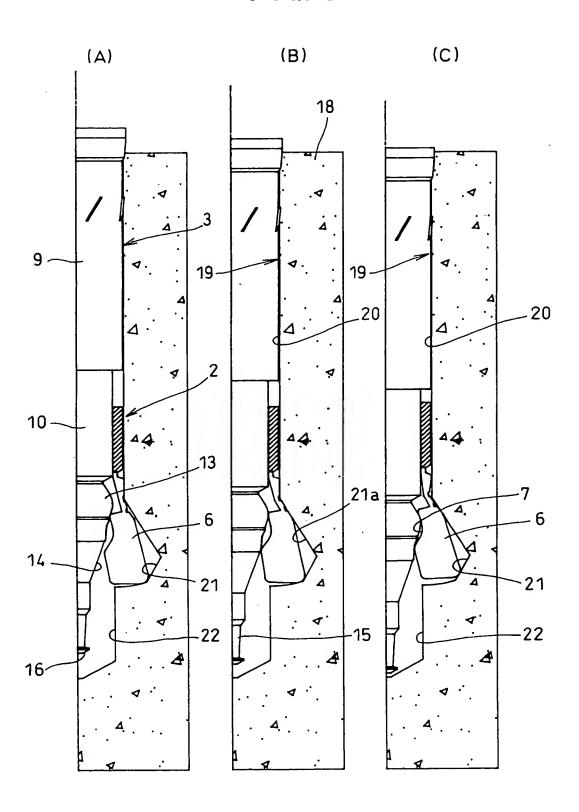


FIG. 7

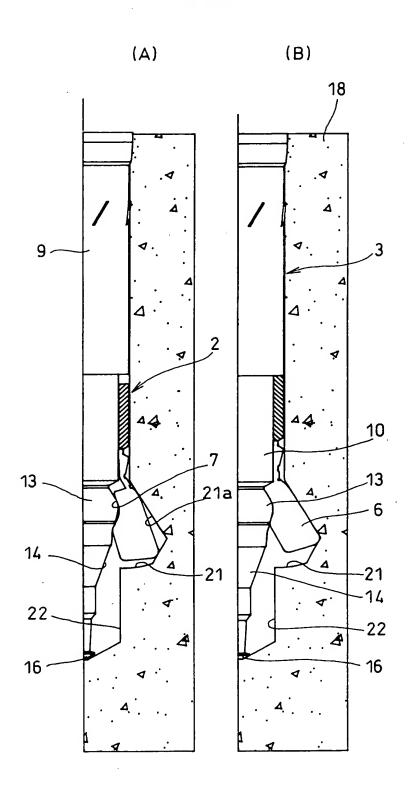


FIG. 8

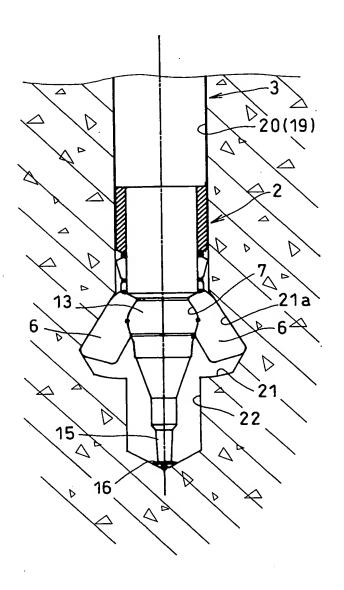


FIG. 9

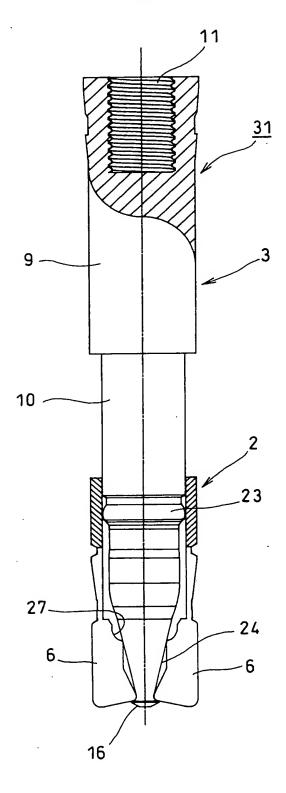


FIG. 10

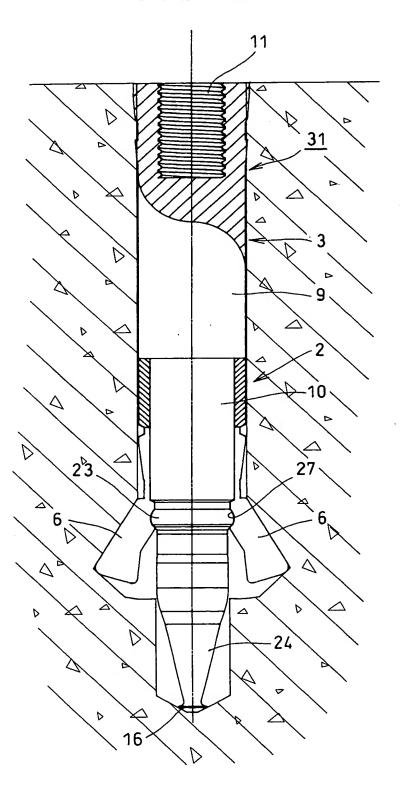
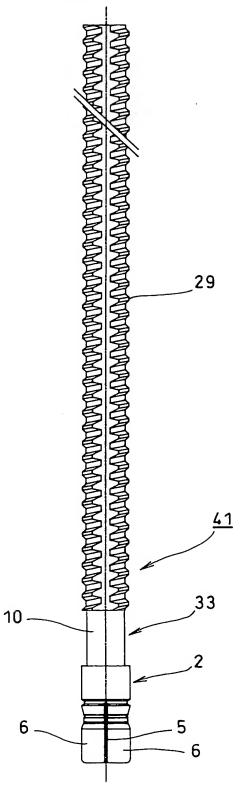


FIG. 11



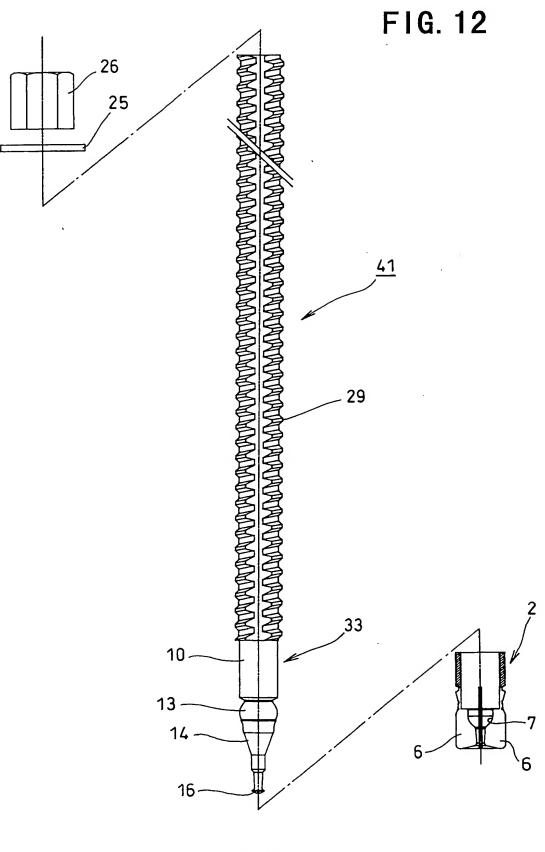


FIG. 13

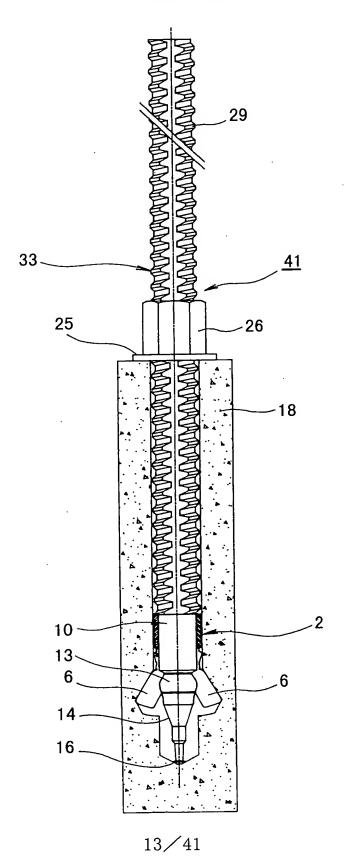


FIG. 14

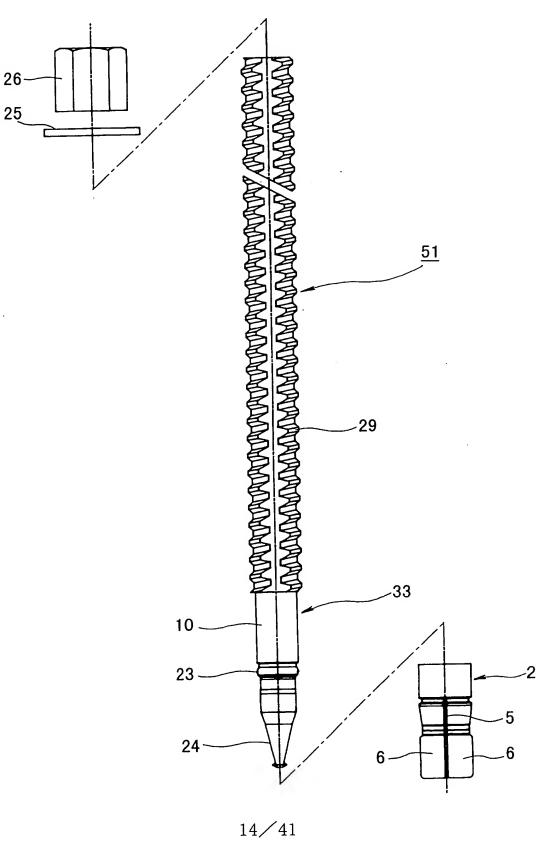


FIG. 15

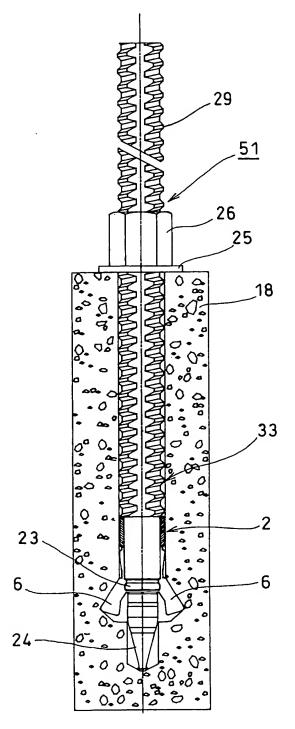


FIG. 16

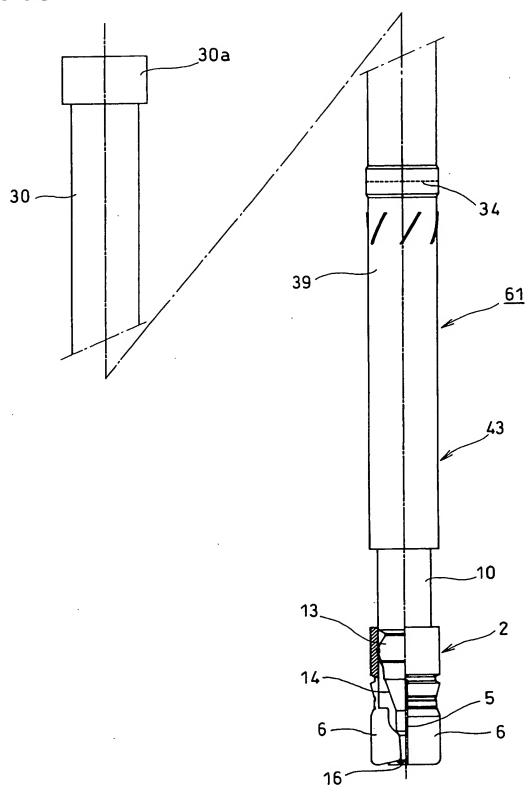
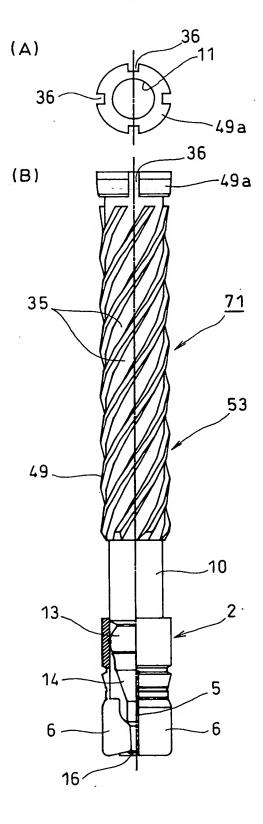
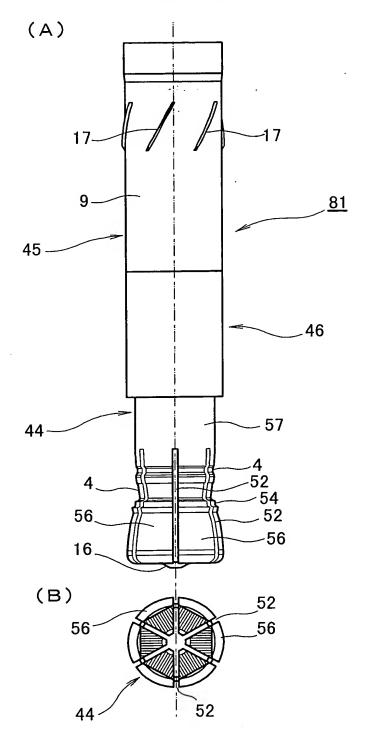
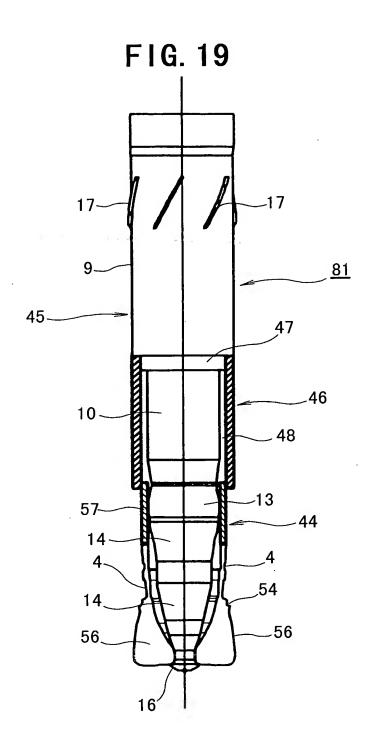


FIG. 17









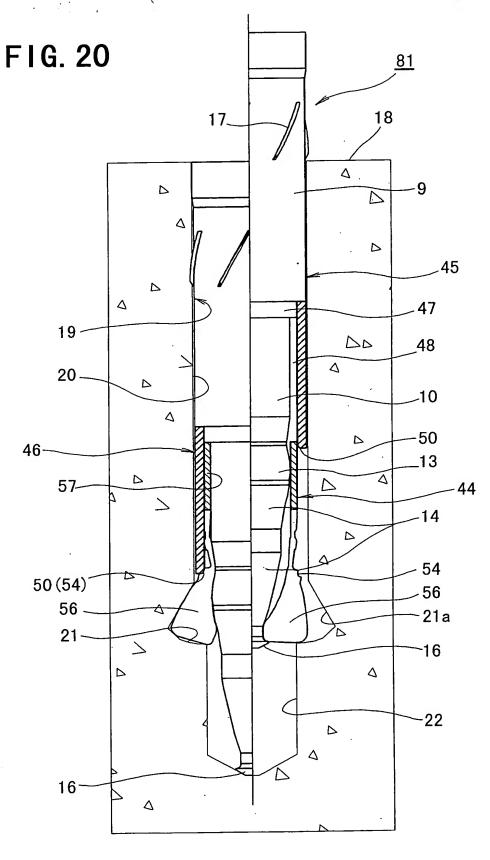
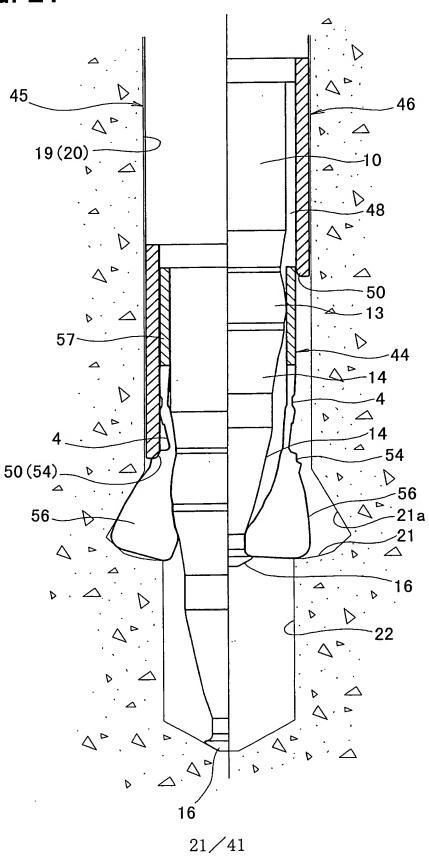


FIG. 21



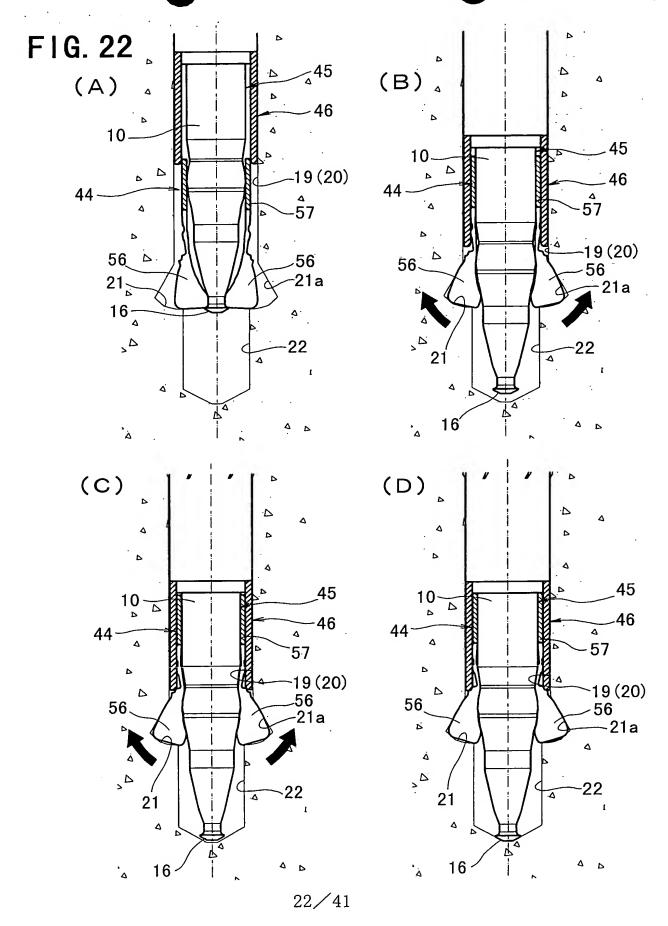


FIG. 23

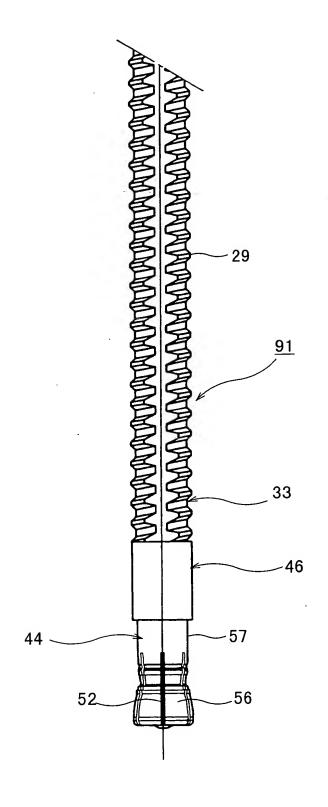


FIG. 24

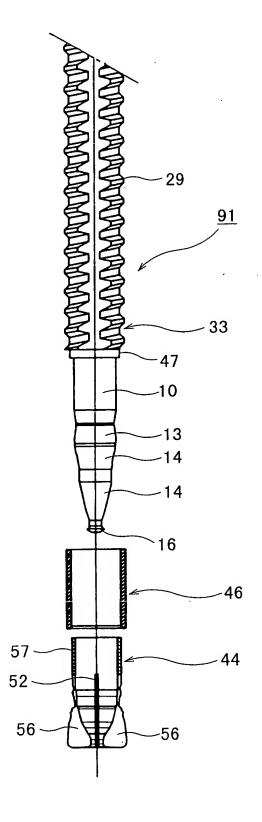


FIG. 25

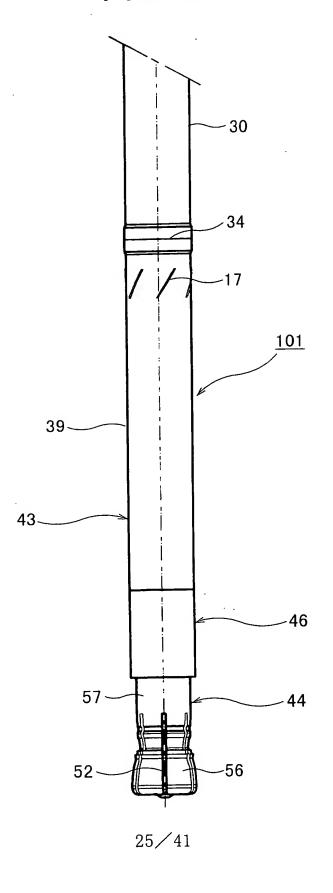


FIG. 26

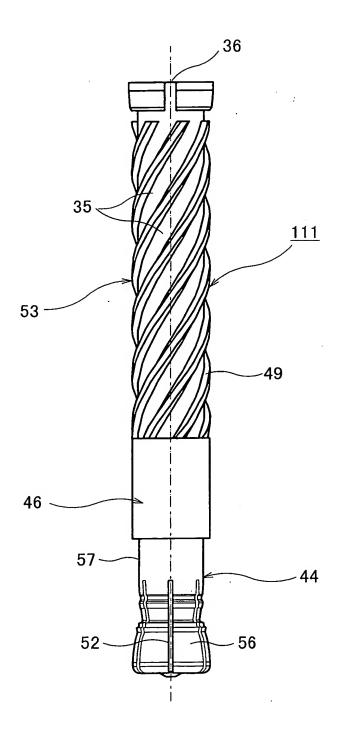


FIG. 27

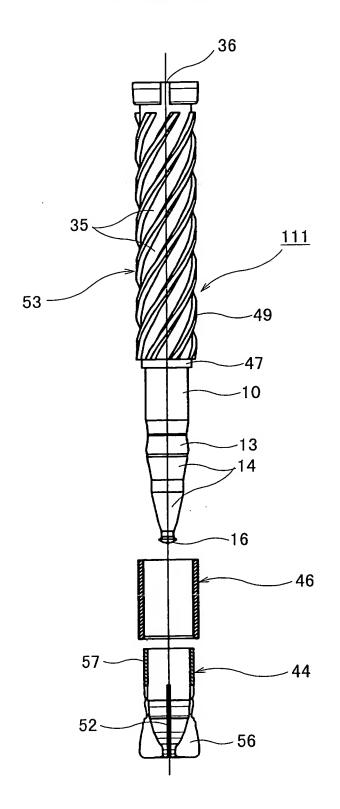


FIG. 28

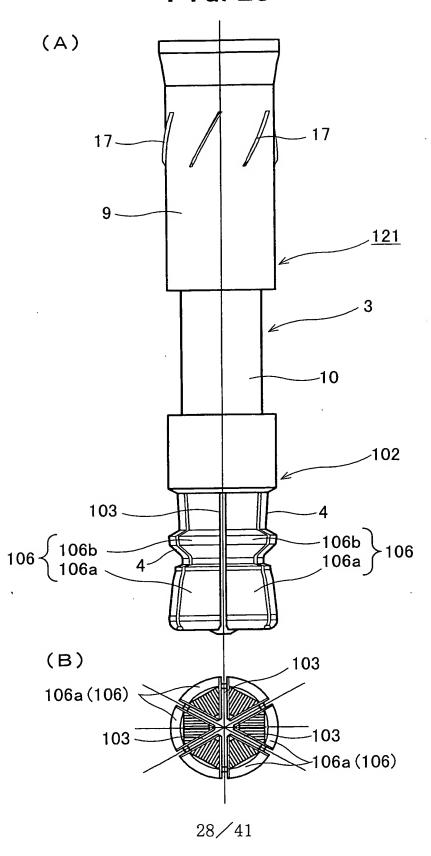


FIG. 29

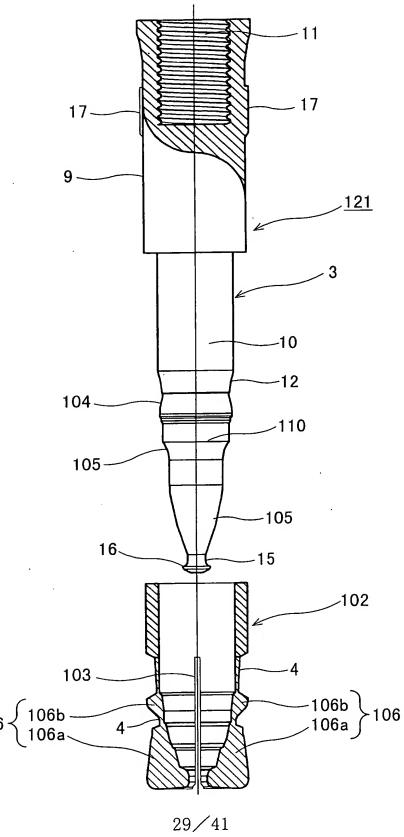


FIG. 30 17 · 17_ 18 9-۵ 121 · D. -20 (19) 10 ~ ۵. 102 104~ -110 106b (106) 106b (106) -105 4.0 21a--106a (106) 106a (106)-۵ -21 16 -22 \triangle ۵

30/41

FIG. 31

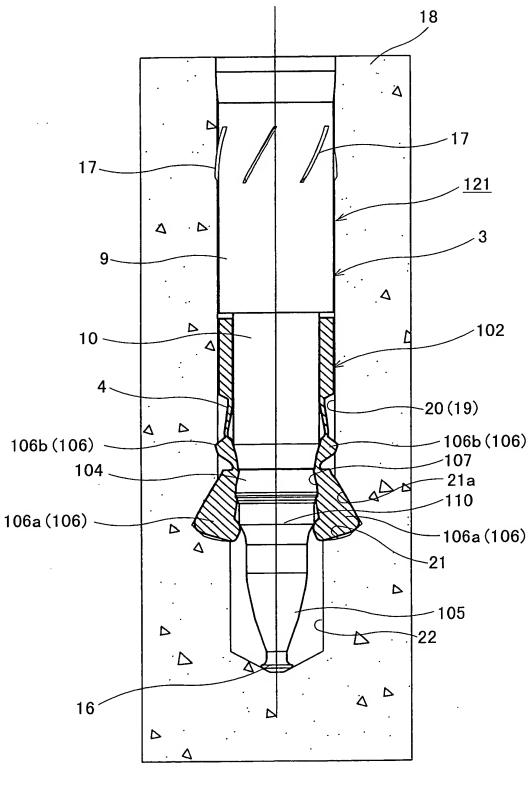


FIG. 32

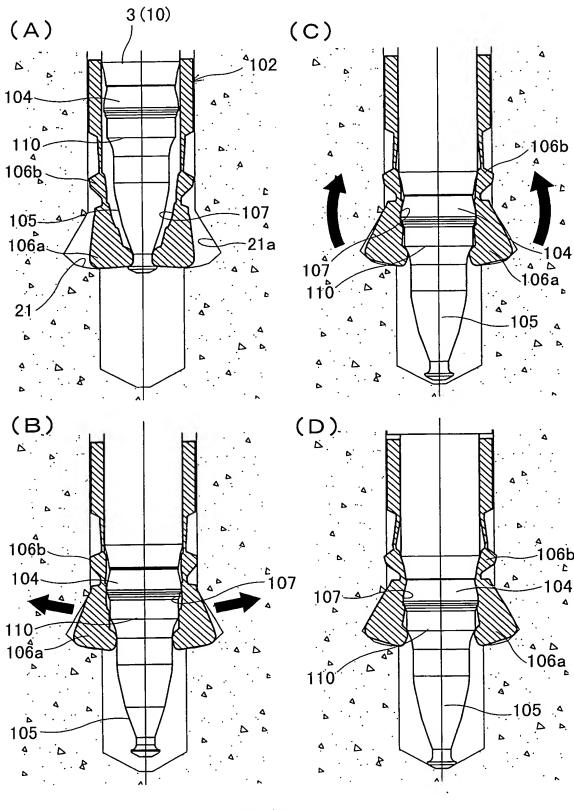


FIG. 33

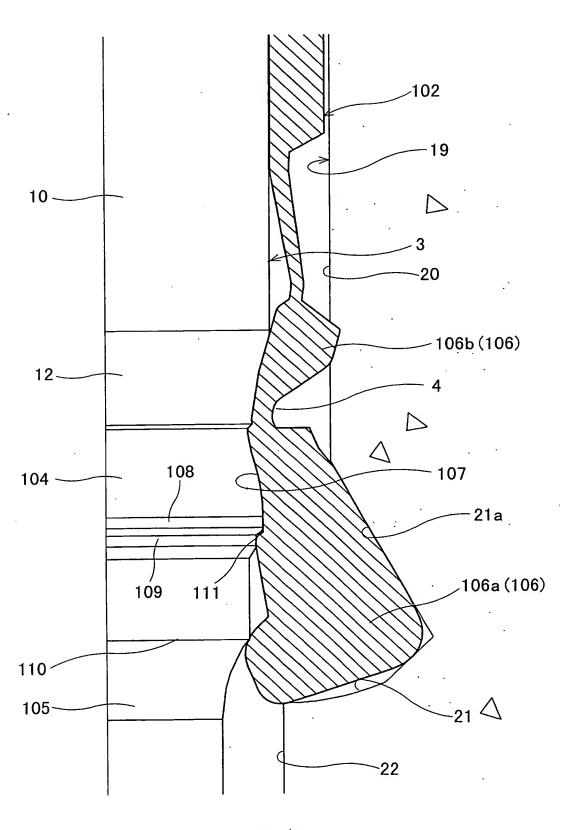


FIG. 34

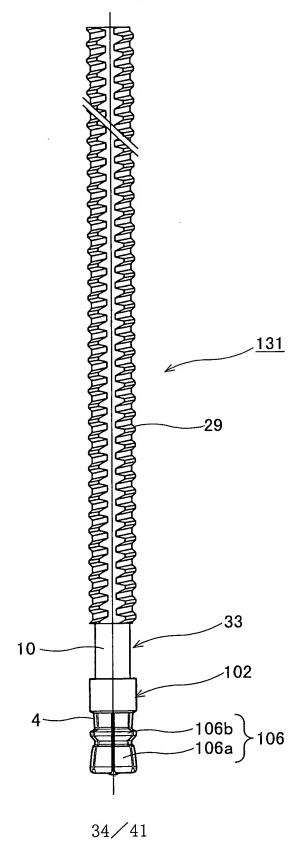


FIG. 35 35/41

FIG. 36

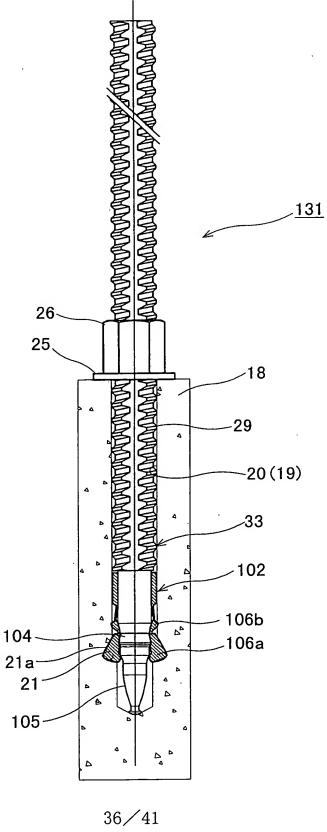


FIG. 37

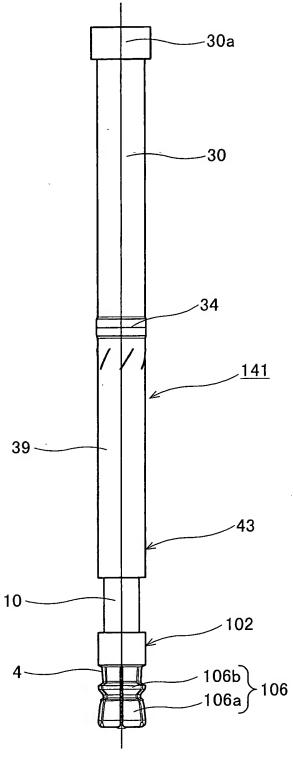


FIG. 38

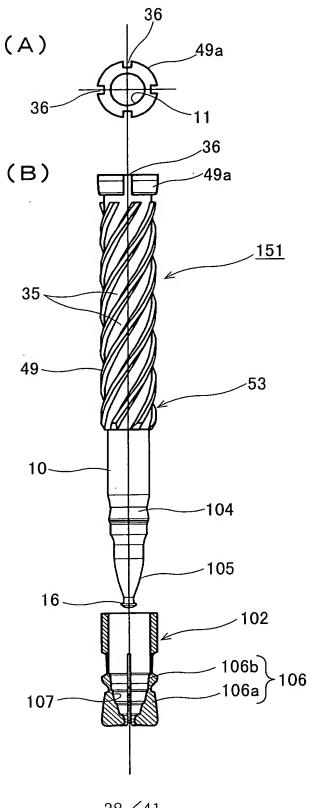


FIG. 39

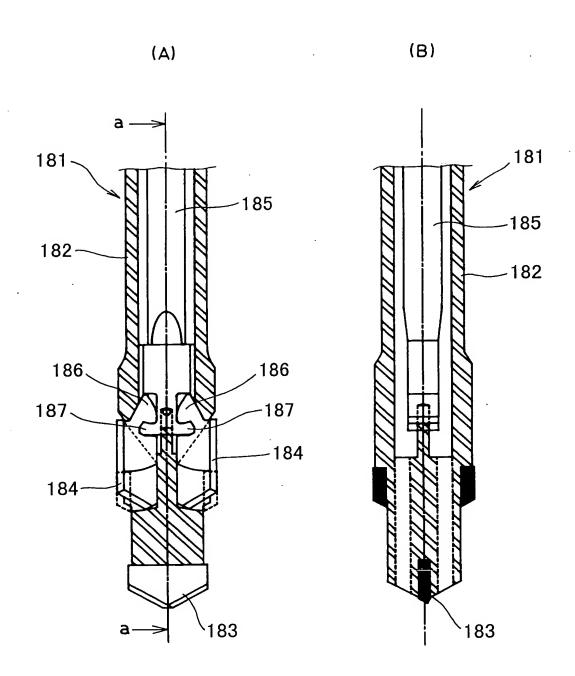


FIG. 40

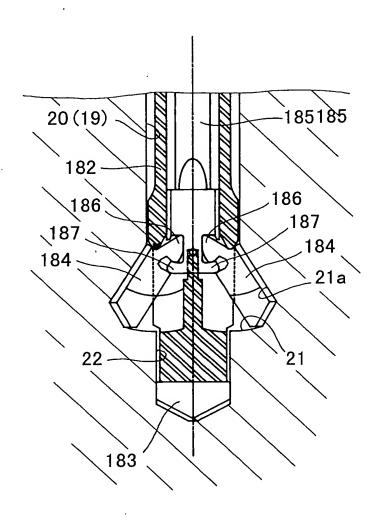
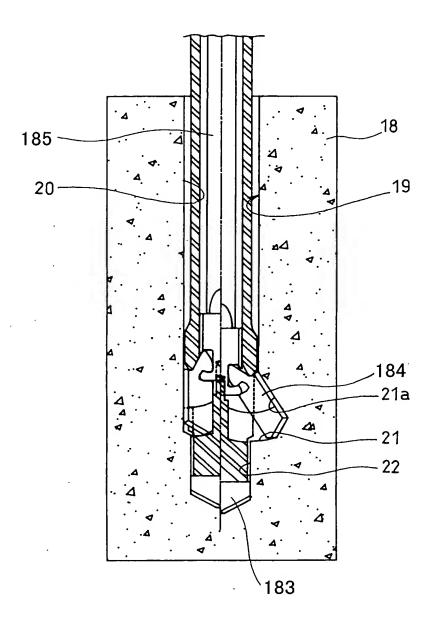


FIG. 41



This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

□ BLACK BORDERS
□ IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
□ FADED TEXT OR DRAWING
□ BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING
□ SKEWED/SLANTED IMAGES
□ COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS
□ GRAY SCALE DOCUMENTS
□ LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT
□ REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

☐ OTHER:

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.